

ZEITSCHRIFT FÜR BAUWESEN



REESE LIBRARY
— OF THE —
UNIVERSITY OF CALIFORNIA.

Received

Oct. 1891

Accessions No. 115238 Shelf No.

ZEITSCHRIFT FÜR BAUWESEN.

HERAUSGEGEBEN

UNTER MITWIRKUNG DER KÖNIGL. TECHNISCHEN BAU-DEPUTATION UND DES
ARCHITEKTEN-VEREINS ZU BERLIN.

REDIGIRT

VON

G. ERBKAM,

KÖNIGLICHEN BAURATH IM MINISTERIUM FÜR HANDEL, GEWERBE UND ÖFFENTLICHE ARBEITEN.

JAHRGANG VIII.

MIT XCVI KUPPERTAFELN IN FOLIO UND QUART UND VIELEN IN DEN TEXT EINGEDRUCKTEN
HOLZSCHNITTEN.



BERLIN, 1858.

VERLAG VON ERNST & KORN.

(GROßFÜRCHER BOCH- UND KUNSTHANDLUNG.)

ERBKAM, W. O. KORN'SCHE BUCHHANDLUNG.

Paris. A. Franet, Rue Richelieu. London. Williams & Morgan, Henrietta Street. New-York. D. Westermann & Co. Broadway.

St. Petersburg. Eggers & Co. Amsterdam. J. C. A. Schipke.

Stockholm. C. E. Friess. Buenos & Wallin.

Wien. Gerold's Sohn.

1743

227

4. C

ZEITSCHRIFT FÜR BAUWESEN.

Herausgegeben

unter Mitwirkung der Königlichen technischen Bau-Deputation
und des Architekten-Vereins zu Berlin.

Jahrgang VIII.

Amtliche Bekanntmachungen.

Ministerial-Erlaß vom 10. September 1857, betreffend den Transport untheilbarer schwerer Lasten über die Brücken und Fährten in den Chausseestädten.

Der in dem Bericht vom 15. Mai c. vorgetragenen Ansicht, daß verlangt werden könne, die Dampfkessel in einzelnen Bestandtheilen zu transportiren und sie erst am Aufstellungs-orte zusammen zu setzen, kann nicht beigetreten werden. Die vorschriftsmäßige Herstellung dieser wichtigen Maschinenteile gestattet ein solches Verfahren nicht; vielmehr sind Dampfkessel als untheilbare Lasten im Sinne des §. 3 der Verordnung vom 17. März 1839 (Gesetz-Sammlung Seite 81) anzu-
rusehen.

Auch die beantragte Ausdehnung dieser gesetzlichen Verordnung dahin, daß das Gewichts-Maximum der auf Chausse-
en zu transportirenden untheilbaren Lasten, incl. Wagen, auf 250 Ctr. festgestellt werde, erscheint nicht zulässig. Das Interesse der Industrie und des Verkehrs gestattet eine gänzliche und unbedingte Ausschließung auch größerer Lasten, welche ohnehin nur in seltenen Fällen vorkommen, von der Chausseebenutzung nicht.

Auf der andern Seite wird nicht verkannt, daß das Interesse der Chausseerwaltung, sowie Rücksichten auf die öffentliche Sicherheit besondere Vorkehrungen bei derartigen Transporten notwendig machen können, und sind solche auch schon in anderen Bezirken getroffen.

Es findet kein Bedenken, mittelst einer Amtsblatt-Bekanntmachung auf Grund des §. 11 des Gesetzes über die Polizeiverwaltung vom 11. März 1850 anzuordnen:

1. daß, wenn Fuhrwerke mit untheilbaren Lasten, welche incl. Wagen schwerer als 170 Ctr. wiegen, Brücken oder Fährten passieren sollen, der Absender oder der Frachtführer davon vorher, behufs der zu treffenden Sicherheitsvorkehrungen, dem betreffenden Kreis-Baubeamten unter genauer Declaration des Gesamtgewichts solcher Fuhrwerke Anzeige zu machen und die Erklärung desselben abzuwarten habe, ob die auf dem angegebenen Wege vorhandenen Brücken und Fährten eine solche Belastung gestatten, oder welcher Kostenaufwand erforderlich ist, um sie dazu in den Stand zu setzen;
2. daß der Absender die von dem Kreis-Baubeamten aufzubewachenden wahrscheinlichen Kosten der zu treffenden

Sicherheitsvorkehrungen vor der Instandsetzung der Brücke oder Fährte bei der von dem Kreis-Baubeamten ihm anzuzeigenden Baukasse im Voraus einzuzahlen habe;

3. daß Fährten solcher Fuhrwerke, welche die ad 1. vorgeschriebene Anzeige und Declaration unterlassen, oder die Declaration unrichtig bewirken und vor erfolgter Benachrichtigung, daß die Brücken, Fährten etc. in einen der angezeigten Belastung entsprechenden Stand gesetzt sind, dieselben passieren, nicht nur allen Schaden, welcher dem Fuhrwerk oder an der Ladung entstehen möchte, sich selbst beizumessen haben, sondern auch alle Beschädigungen an den Brücken oder Fährten zu tragen haben, und jedenfalls, auch wenn ein Schaden nicht entsteht, in eine Geldstrafe bis zum Betrage von 10 Thlr. verfallen.

Demgemäß werden die Kreis-Baubeamten anzuweisen sein, beim Eingehen einer solchen Anzeige sofort die Kosten der nöthigen Verstärkung zu veranschlagen, dieselben durch die betreffende Baukasse von dem Absender einzuzinsen zu lassen, die Verstärkung der Brücke vorzunehmen und den Absender von der erfolgten Vollendung dieser Vorkehrung mit dem Befügen, daß der Passage Nichts entgegenstehe, zu benachrichtigen.

Wo der Zustand der auf den Chausse-
en vorhandenen Brücken oder Fährten es unbedenklich gestattet, bleibt der Regierung überlassen, das Gewichtsquantum von 170 Ctr., bei dessen Ueberschreitung durch Transporte untheilbarer Lasten eine solche vorgängige Anzeige zu machen ist, in der zu erlassenden Bekanntmachung oder in anderer geeigneter Weise entsprechend höher zu bestimmen.

Die Chausseegeld-Erheber der den Brücken und Fährten auf Chausse-
en zunächst beliegenden Empfangsstellen, wie die Chausseeaufseher der angrenzenden Chausseestrecken, sind von den Kreis-Baubeamten zu benachrichtigen, bis zu welchem Gewichtsmaximum der Belastung Fuhrwerke mit untheilbaren Lasten auf der betreffenden Brücke oder Fährte zugelassen werden. Dieselben sind mit Anweisung zu versehen, die Wagenführer von schweren untheilbaren Lasten hierauf, wie auch auf die erlassene Bestimmung, aufmerksam zu machen, eventuell auch den Weitertransport anzuhalten und bei Nichtbefolgung dieser Anweisung zur Verantwortung zu ziehen. Zu solchem Zweck ist, soweit es die Chausseegeld-Erheber

Schema B.

zur Nachweisung der Baumeister und Banführer, sowie der als Baumeister oder Banführer geprüften Kreis- und Communal-Baumeister, welche sich im Regierungs-Bezirk N. N. im Jahre 185 aufgehalten haben (excl. der bei Eisenbahnen angestellten oder beschäftigten).

Laufende Nr.	Vor- und Zusammen.	Aufenthalts- ort.	Geburts- jahr.	Confe- sion.	Datum des Prüfungs- Attestes als		Bezeichnung der Geschäfte, welche er geführt hat.	Wie derselbe das ihm über- tragenen Ar- beiten voll- führt hat, und zu welcher Beschäftigung im Banfache er sich vor- zugsweise eignet.	Orden und Ehren- zeichen.	Bemerkungen.
					Banführer.	Baumeister, und Angabe, für welche Stellung der- selbe nach den Prüfungs- zeugnissen qualificirt.				
	A. Baumeister (nach der Anciennität geordnet).									
	B. Banführer (alphabetisch geordnet).									

Personal-Veränderungen bei den Baubeamten.

Der Königs Majestät haben dem Regierungs- und Baurath Stein zu Frankfurt a. d. O. den Charakter als Geheimen Regierungsrath, ferner dem Ober-Bauinspector Meyer zu Bromberg, dem Bauinspector Jester zu Heilsberg und dem Wasser-Bauinspector Kaufmann zu Genthin den Charakter als Baurath verliehen.

Befördert sind:

der Kreis-Baumeister Rosenow in Trebnitz zum Bauinspector in Breslau,
der Eisenbahn-Baumeister Keil in Münster zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Westphälischen Eisenbahn und
der Ober-Ingenieur Wilhelm in Düsseldorf zum Eisenbahn-Bauinspector. Derselben sind die Functionen eines Betriebs-Inspectors bei der Stargard-Posen Eisenbahn mit dem Wohnsitze in Stettin übertragen worden.

Den beim Bau der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn beschäftigt gewesen Kreis-Baumeistern Woss und Becker sind die Kreis-Baumeister-Stellen zu Trebnitz (Reg.-Bez. Breslau) und Friesack (Reg.-Bez. Potsdam) verliehen worden.

Ernannt sind:

der Baumeister Kuorr zum Kreis-Baumeister in Stettin (Reg.-Bez. Breslau),
der Baumeister Otto Maafs zum Kreis-Baumeister in Gransee (Reg.-Bez. Potsdam),
der Baumeister Römer in Berlin zum Eisenbahn-Baumeister bei der Niedersächsisch-Märkischen Eisenbahn und
der Baumeister Reys in Altena zum Eisenbahn-Baumeister bei der Dortmund-Soester Eisenbahn.

Versetzt sind:

der Eisenbahn-Betriebs- und Bau-Inspector Oberbeck von Stettin nach Frankfurt a. d. O.,
der Eisenbahn-Baumeister Mentz von Nakel nach Cüstrin,
der Eisenbahn-Baumeister Thiele von Danzig nach Landsberg a. d. W., und
der Eisenbahn-Baumeister Schultze von Dirschau nach Danzig.

Zum 1. Januar 1858 treten in den Ruhestand:
der Bauinspector Sauer zu Wesel,
der Kreis-Baumeister Hanf zu Gransee, und
der Kreis-Baumeister Rittwogen zu Rosenberg (Reg.-Bez. Marienwerder).

Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

Original-Beiträge.

Grenz-Zoll-Amts-Gebäude in Ober-Schreiberhau
auf der Hirschberg-Reichenberger Kunststraße.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 1 und 2 im Atlas.)

Dieses Gebäude ist auf Blatt 1 und 2 ausführlich dargestellt.

Die Einsamkeit der Lage, mitten in meilenlangem

Walde, in dessen Thalschluchten zerstreut nur einzelne ärmliche Hütten sich befinden, so wie nicht minder die klimatischen Verhältnisse bedingten den möglichsten

Schutz der Bewohner durch die Anlage. Es sind deshalb nicht nur sämtliche Wohnräume mit Doppel Fenstern und mit Fensterladen versehen, sondern auch die Fenster möglichst klein gemacht worden, wie dies überhaupt hier im Gebirge gebräuchlich ist. Der Fachwerkbau ist nicht sowohl der Billigkeit wegen, als vielmehr hauptsächlich deshalb gewählt worden, weil der Bau in einem Jahre begonnen, vollendet und bezogen werden sollte, welches hier, bei der Höhe von schon 2500 Fuß über dem Meeresspiegel, durch einen Massivbau nicht zu erreichen gewesen wäre, indem die ganze Bauzeit etwa nur von Anfang Juni bis October zu berechnen ist, und mindestens Maurerarbeiten außer dieser Zeit nicht gefertigt werden können. Fachwände werden nun aber den oben gestellten Hauptbedingungen am wenigsten entsprochen haben, wenn sie nur in gewöhnlicher einfacher Weise ausgeführt würden. Sie sind deshalb äußerlich an den Verbandstücken verleistet, um die durch das Trocknen des Holzes unvermeidlichen Fugen zu verdecken; im Innern aber sind sie auf rauher Verschalung gerohrt und geputzt.

Die Ausmauerung mußte außerhalb gegen Stiele und Riegel wegen der Verleistung um die Leistenstärke, also um $\frac{1}{2}$ Zoll zurücktreten; sie ist aber auch im Innern um einen halben Zoll zurückgelegt, damit die Wandverschalungen nicht unmittelbar das Mauerwerk berühren, welches, sehr wechselnder Temperatur und demnach Niederschlägen ausgesetzt, eine schnelle Zerstörung der Schalbreiter herbeiführen würde, wogegen jetzt von dieser Anordnung, durch die gebildete stagnierende Luftschicht, für die Trockenheit und Erwärmung der Räume im Winter ein wesentlicher Gewinn erwartet wird. Bei einer Ziegelbreite von $\frac{5}{2}$ Zoll mußten die Verbandstücke der Außenwände nach dieser Construction eine Stärke von $7\frac{1}{2}$ Zoll erhalten.

Die Dächer werden mit Theerpappen abgedeckt, weil diese Bedachungsart sich bis jetzt gut bewährt hat, schnell und sehr bequem auszuführen und im Verhältniß sehr billig ist. Außerdem wären nur Metallbedeckung oder Schindeln zu wählen gewesen, weil die besten Dachziegel den hier herrschenden Temperatur-Unterschieden nicht widerstehen.

Nicht uninteressant dürfte die Beobachtung sein, wie selbst der Granit hier, wie es scheint, in nicht sehr langer Zeit der Verwitterung anheimfällt, indem alle freiliegenden, theils von den Bergen losgelösten und herabgestürzten Blöcke an ihren Außenflächen einen

ganz weißen, porösen und minder festen Ueberzug haben, der ihnen das Ansehen giebt, als wären sie mit Weiskalk angestrichen, wahrscheinlich durch vollständige Auswitterung des Glimmers und beginnende Zerstörung des Feldspaths. Der Granit ist im Uebrigen hier sehr feinkörnig und nimmt eine so schöne saubere Bearbeitung an, daß bei genügenden Mitteln Alles daraus gefertigt werden kann, wie denn auch hier, außer der Plinthe des Gebäudes, die Freitreppen, die Pflasterung der Halle, die sämtlichen Umwehrungen, die Basins für die Wasserleitung und das Stallgebäude, dessen vorderer Theil auf Blatt 2 nur angedeutet werden konnte, von Granit angenommen sind.

Die Bestimmung der Räume ergeben die Zeichnungen, und ist nur hinzuzufügen, daß im Souterrain, dort wo die Plinthe hoch ist, ein Backofen und ein Keller angeordnet ist, und daß ein Nebengebäude mit einem Viehstall, zwei Holzremisen und Abtritten, wie schon erwähnt, besonders erbaut wird.

Die Baukosten sind wegen Mangels geeigneter Ouvriers in der nächsten Umgegend, wegen weiter Transporte sämtlicher Materialien und wegen der Schwierigkeit der Unterbringung der Arbeiter, im Verhältniß zur Ausdehnung des Baues nicht gerade unbedeutend, und belaufen sich

für das Wohngebäude auf	4530 Thlr.
für das Stallgebäude auf	1240 -
und für die Wasserleitung	
und Umwehrungen auf	540 -
also in Summa auf	6310 Thlr.

Das Wohngebäude hat 1910 □Fuß Grundfläche und kostet demnach $2\frac{1}{2}$ Thlr. pro □Fuß bebauter Fläche; das Stallgebäude hat 508 □Fuß Grundfläche und kostet daher nahe an $2\frac{1}{2}$ Thlr. pro □Fuß bebauter Fläche. Das Stallgebäude hat aber nur die Umfassungswände aus einfach gepöhlten Steinen und enthält nur drei gerade Scheidewände und eine Halb-Etage als Bodenraum; dagegen ist der innere Ausbau des Wohnhauses, theilweise in zwei Etagen, nicht unbedeutend, und es folgt aus dieser Vergleichung, daß auch in Bezug auf den Kostenpunkt der Fachwerkbau für das Hauptgebäude seine Rechtfertigung findet.

Daß die Hölzer durch die Constructionen, durch Abwässerung, Verdachungen etc. theilhaft gegen Nässe und sonstige Witterungs-Einflüsse geschützt sind, ist aus den Zeichnungen ersichtlich.

H. Wolff.

Das neue städtische Gebärhaus in München.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 8 bis 10 im Atlas.)

Der Bau eines neuen Gebäudes in München wurde auf dem Grundcomplex der früheren alten und

höchst mangelhaften Anstalt gleichen Zweckes durch die Stadt-Gemeinde im Herbst 1833 begonnen und im Sep-

tember 1856 zu Ende geführt. Die neue Anstalt besteht aus einem Haupt- und einem Nebengebäude, welche in einer Entfernung von 50 Fuß*) parallel zu einander gestellt und mit Hofraum und Garten umgeben sind.

Das Hauptgebäude.

Das Hauptgebäude, 200 Fuß lang und 100 Fuß tief, bei einer Höhe von 68 Fuß bis über das Hauptgesimse, liegt 30 Fuß von der Baulinie der Sonnenstraße zurück und steht mit seiner Hauptfronte gegen Osten.

Die Architektur des Gebäudes, dessen Plan nach Angabe des Königl. Medicinal-Comité's von dem Königl. Baurath Bürklein entworfen wurde, ist nach Initiativen Sr. Majestät des Königs Maximilian II. gehalten, und zeichnet sich (vergl. Blatt 3) durch die Theilung der Masse, sowohl mittelst horizontaler, als auch vertical aufsteigender Gliederungen aus. Das Gebäude ist gänzlich aus gewöhnlichen Backsteinen erbaut, jedoch in seinen drei Hauptfacaden mit fein geschnittenen, geschliffenen und polirten, theilweise ornamentirten Vorsetziegeln verkleidet. Dieselben wurden in eigener städtischer Ziegelei gefertigt und erhielten dreierlei Färbung in der Art, daß die höchst gelegenen Gliederungen die hellste, gelbliche, die tiefer gelegenen eine mehr röthliche und die tiefsten eine noch stärker rothe, doch gebrochene Färbung erhielten. Diese Färbung wurde durch Mischung der gewöhnlichen, in der Umgegend München's sich findenden und roth brennenden Lehmorte mit einer anderen, im Dorfe Buch, sechs Stunden von München vorkommenden, rein blaßgelb sich brennenden in der Weise hergestellt, daß die fertig geschnittenen Ziegel mit den verschiedenen Mischungen beider Lehmorten mit dem Pinsel überstrichen, diese aufgetragene Mischung mit dem Glätteisen eingeschliffen und polirt, und der Stein hiernach gebrannt wurde.

Die Vorsetzung dieser Ziegel geschah, wie hier in München üblich, indem die Facade mit gewöhnlichen Steinen sogenannt verschmätzt, d. h. mit abwechselungsweise vorspringenden Schichten ausgeführt, und in die Schmatzen oder vertieften Schichten die Vorsetzziegel in feinen fetten Kalkmörtel eingesetzt, abwechselungsweise den vorspringenden Schichten vorgesetzt wurden.

Auch die Rückfacade des Gebäudes ist im Rohbau ausgeführt, jedoch nur mit sogenannten halbfinen Ziegeln verkleidet, welche bei der Maueraufführung mit eingebunden und hiernach mit feinem Traßmörtel angeputzt wurden.

Die ornamentirten Theile der Facade sind gleichfalls sämtlich aus gebranntem Thon. Sie erhielten ihre Färbung durch Auftragen verschieden gefärbter Lehm-mischungen, wurden in Modellen gepreßt und später aus freier Hand nachgeschnitten und polirt.

*) Die hier und im Folgenden angeführten Maße sind sämtlich bayerische, bei welchen der Fuß = 0,9299 Fuß preuß. ist.

Das Gebäude hat eine Ausdehnung, gemäß welcher in drei verschiedenen Abtheilungen, je nach Zahlungsleistung für die Verpflegung, im Ganzen 200 Schwangere und Wöchnerinnen untergebracht werden können. In der ersten geheimen und höchst zahlenden Abtheilung erhält jede einzelne Schwangere ein gesondertes Zimmer für sich, in der zweiten geheimen oder minder zahlenden Abtheilung jedoch werden mehrere Schwangere in einem Saale untergebracht, und in der dritten Abtheilung, der geburtshilflichen Klinik, in welcher die Verpflegung und Entbindung kostenfrei geschieht, kommen acht bis zehn Schwangere in einem Saal zu liegen.

Das Hauptgebäude enthält 6 Geschosse, und zwar:

- a) das Kellergeschoß,
- b) das Erdgeschoß,
- c) das Zwischengeschoß,
- d) das Stockwerk über der ersten Stiege (erster Stock),
- e) das Stockwerk über der zweiten Stiege (zweiter Stock), und
- f) das Dachgeschoß.

Diese Stockwerke sind unter sich durch zwei große Treppen verbunden und dieselben im Plane derartig situirt, daß bei etwa ausbrechender epidemischer Krankheit (Kindbettfieber) in der einen Hälfte des Gebäudes diese schnell gänzlich abgeschlossen und die zweite Hälfte ungehindert benutzt werden kann.

Das Kellergeschoß ist nur unter der vordern Hälfte des Gebäudes hergestellt, und enthält sechs geräumige gewölbte Abtheilungen mit Vorplätzen und Gängen zur Aufbewahrung von Vitrinen und Getränken.

Die Umfassungswände sind durch im Niveau des Kellerpflasters eingelegte Bleiplatten gegen aufsteigende, und durch Erdbögen aus Backsteinen gegen seitlich kommende Bodenfeuchtigkeit isolirt.

Das Erdgeschoß (Blatt 4) enthält:

a) ein Vestibül mit Corridor. Ersteres geht durch das Zwischengeschoß hindurch und ist, mit seiner Ueberwölbung unter dem Stockwerke über der ersten Stiege schließend, mit Steinen aus den Brüchen bei Solenhofen in zweierlei Farben geplattet. Die Säulen des Vestibüls sind aus Backsteinen mit Schichten aus Kalktuff und verputzt hergestellt, die Capitale aus Gyps vorgesetzt. Aus dem Vestibül führt eine eigene steinerne Treppe unmittelbar nach dem im Zwischengeschoß gelegenen Hörsaal für den Unterricht der Hebammen und Studierenden;

b) zwei große Treppenhäuser und eine kleine geheime Treppe für den Dienst des Directors. Die beiden Haupttreppen und die geheime Nebentreppe sind aus Holz construiert, erstere mit Eisensäulen unterstützt;

c) ein Directorialzimmer links und

d) ein Zimmer für die Pfortnerin, rechts vom Vestibül gelegen,

e) zwei Abtritte, mit je vier Sitzen und einem Aus-

gufs. Die Abtritte sind mit Waterclosets versehen, und zwar, wie Fig. 13 auf Blatt 9 zeigt, der Art construirt, daß beim Oeffnen des Deckels ans einem in den Schlauchtrichter eingelegten Zinkkranz, welcher ringsum durchlöcher ist, das Wasser ausfließt, beim Schließen des Deckels hingegen sich das Zuflußventil wieder schließt. In jedem Abtritte ist ein Ausguß angebracht, so daß durch das Dienstpersonal beim Ausschütten des Abpül- und Putzwassers eine Verunreinigung der Abtritte verhütet wird;

f) drei Zimmer und eine Kammer für den Haus- und Speisemeister,

g) drei Zimmer und eine Kammer für das weibliche Dienstpersonal,

h) die Küche mit Speise- und Spülzimmer, eigener Kellertreppe und Speiseaufzug. In der Mitte der Küche steht der 12 Fuß lange, 8 Fuß breite Kochheerd, in welchem nach gewöhnlicher Art und mit gewöhnlicher Feuerung vermittelt vier Kessel, zwei Kochplatten und zweier Bratröhren die Speisen zubereitet werden. Das hierzu erforderliche kalte Wasser läuft aus der städtischen Wasserleitung nach Oeffnen des Wechfels unmittelbar in die Kessel, und ein mit Thonplatten verkleideter, kupferner Kesselaufsatz mitten auf dem Heerde erhitzt durch communicirende, um den Feuerraum herumlaufende Röhren das in demselben befindliche Wasser, welches theilweise zwar auch zur Speisebereitung dient, hauptsächlich jedoch in der dauben gelegenen Spülküche benutzt wird, altho es vermittelt Bleiröhren in ein kleines Steinbecken einläuft. Dicht neben der Küche ist der Speiseaufzug, der durch ein Gegengewicht den Transport der Speisen nach jedem Stockwerke besorgt. Durch ein Sprachrohr und durch Glockenzüge wird hier der Dienst möglichst beschleunigt;

i) ein Zimmer für Aufbewahrung von Wäsche,

k) zwei Badezimmer mit Raum für den Apparat, welcher zur Erhitzung des Badewassers und mittelst aufsteigender communicirender Röhren zur Erhaltung von warmem Wasser in jedem Stockwerke dient. Die beiden Badezimmer für Schwangere aus der ersten Abtheilung und für solche der geburtschulischen Klinik enthalten fünf aus Zinkblech hergestellte Badewannen, welche in Holzverschlägen in den Boden versenkt stehen. Der Apparat zur Erwärmung des Badewassers (Blatt 9, Fig. 10, 11 u. 12) steht in einem Ranne nebenan, und gestattet durch communicirende Röhren, welche nach dem auf dem Dachboden befindlichen Kalt- und Warmwasserreservoir aufsteigen, daß von diesen Röhren in jedem Stockwerke und in jeder Zeit kaltes und warmes Wasser geholt werden kann. Durch in den Feuerraum dieses Apparates eingesetzte senkrechte Gußröhren dient derselbe zugleich mittelst Wärmeleitungsrohren von Steingut zur Erwärmung der Corridors in den oberhalb gelegenen Stockwerken.

Das Zwischenengeschloß (Blatt 4) enthält:

a) in der Mitte den Hörsaal für Unterricht der Hebammen und Studierenden, 100 Zuhörer fassend, ferner

b) zwei Treppenhäuser und die geheime Treppe, dann Corridor,

c) zwei Abtritte mit Waterclosets und Ausgüssen,

d) sechs Separatzimmer für Schwangere der ersten geheimen oder höchst zahlenden Abtheilung; in deren Nähe

e) ein Zimmer für die Hebamme;

f) eine kleine Theeküche mit Heerd,

g) zwei Zimmer für den ersten und zweiten Assistenzarzt,

h) ein Zimmer für praktizirende Aerzte,

i) ein Zimmer zur Aufstellung von Präparaten,

k) eine Garderobe der Pfleglinge, und

l) ein Besuchzimmer.

Das Stockwerk über der ersten Stiege (Blatt 4) enthält:

a) in seiner Mitte den Arbeits- und Speisesaal der Schwangeren der geburtschulischen Klinik, ferner

b) zwei Treppenhäuser, die geheime Treppe und Corridor,

c) zwei Abtritte mit Waterclosets und Ausgüssen,

d) fünf Säle für Schwangere der geburtschulischen Klinik mit Vorcabinet und einer Theeküche,

e) fünf Säle für Schwangere der zweiten geheimen oder minder zahlenden Abtheilung mit Vorcabinet und Theeküche,

f) das Zimmer der Unterhebamme,

g) ein Zimmer für kranke Kinder, und

h) ein Zimmer für kranke Schwangere.

Das Stockwerk über der zweiten Stiege (Blatt 5) enthält:

a) die Capelle,

b) zwei Treppenhäuser, die geheime Treppe und Corridor,

c) zwei Abtritte mit Waterclosets und Ausgüssen, in denselben zwei Dachtreppen,

d) acht Säle für Wöchnerinnen der geburtschulischen Klinik mit Vorcabinet und Theeküche,

e) zwei Gebärdküche mit Theeküche,

f) das Zimmer der Oberhebamme,

g) das Jourzimmer, zugleich Haus-Apotheke, und

h) ein Zimmer für kranke Wöchnerinnen.

Auf dem Dachboden befinden sich:

a) die Warm- und Kaltwasserreservoirs des Badewasser-Heizapparates,

b) die beiden Wasserreservoirs zur Speisung der Waterclosets in sämtlichen Abtritten,

c) das Haupt-Wasserreservoir, von welchem aus die vorgenannten mit Wasser gefüllt werden und an welchem eine Feuerspritze angebracht ist, und

d) die Ventilationsenäle und der Ventilationsturm.

Der Dachstuhl ist aus Holz konstruirt und mit Zinkblech nach belgischem Leistensystem gedeckt.

Die Säle (Blatt 9, Fig. 1), für je 8 Schwangere oder Wöchnerinnen bestimmt, haben eine Länge von 30 Fuß, eine Breite von 20 Fuß und 14 Fuß Höhe, so daß auf jede Person 1500 Cubicfuß Luft zu rechnen sind.

Um das directe Eintreten der äusseren Gangluft in diese Säle und zugleich jeden Zug in denselben zu vermeiden, ist jeder Saal nur mit einem großen Fenster in seiner schmalen Seite versehen, und außerdem zwischen je zwei Sälen ein Vorcalcinet gebildet, in welchem theilweise kleine Theeherde aufgestellt sind. Die bei den Ecksälen sich bildenden kleinen Cabinets dienen zur Aufstellung der Leibstühle und Bettschüsseln.

Die Wände der Säle sind mit grüner Farbe getüncht, die Fußböden aus fichtenen Brettern mit eingelegeten eichenen Friesen gefertigt und mit einem sehr zweckmäßigen Anstrich versehen. Dieser Anstrich besteht aus einem einmaligen Ueberstreichen mit gewöhnlichem reinem Leinöl, worauf ein dreimaliger Anstrich mit einer Mischung aus Leinöl, Silberglätte und Seecativ folgt. Man nimmt auf 3 Maafs Leinöl bei dessen stärksten Kochen 6 Loth feingeriebene Silberglätte und verrührt damit 8 Loth Secativ. Mit diesem heiss aufgetragenen Anstrich sind nicht allein die Fußböden der Säle, sondern auch alle Corridors, Abtritte etc., überhaupt alle hölzernen Böden versehen. Alljährlich wird derselbe durch zweimaliges Ueberstreichen erneuert.

Die Beleuchtung der Säle wird mittelst kleiner Nachtlampen von Glas bewirkt, welche mit Brennöl gefüllt sind und in schön geformten Milchglas-Ampeln in der Mitte der Saaldecke an einem Flaschenzuge hängen. Die Belenchtung der Corridors, Treppenhäuser, des Vestibüls, Speisesaals, Hörsaals und der Küche geschieht dagegen mit Gas.

Die Ventilation der Säle ist nach dem im allgemeinen Krankenhause zu München ausgeführten System seines Erbauers, des Ober-Medicalinal-Rathes Häberl, mit einiger Verbesserung ausgeführt. Dieselbe unterscheidet sich in ihrer Wirksamkeit von jenem durch

a) die Abführung der schlechten, verbrauchten Luft, und

b) die Zuführung der frischen, guten Luft.

ad a) Die Abführung der schlechten und verbrauchten Luft geschieht vermittelst zweier, längs den beiden Langseiten der Säle zwischen dem Gebälk des Fußbodens eingelegten Canäle (Blatt 9, Fig. 1. a). Dieselben sind aus fichtenen Brettern gezimmert, in Feder und Nuth zusammengesetzt und unten glatt gehobelt. Die Fugen sind mit glattem Papier verklebt. Sie sind mit abschraubbaren, aufgefüllten, durch angenagelte Tuch-Enden gedichteten doppelten Bretterdeckeln nach oben geschlossen, und haben je in denselben drei mit Drahtgittern geschlossene Oeffnungen.

Die Canäle münden in den Heizraum des Ofens, welcher durch luftdichte Thürchen gegen den Gang zu geschlossen ist, so daß das im Ofen brennende Feuer nur aus den Saalcanälen die ihm nöthige Luft zum Brennen nehmen kann. Die Mündungen *b b* der Canäle sind gleichfalls mit Drahtgittern geschlossen.

Im Sommer werden die Canäle *a a* aus den fünf auf einer Seite beisammen liegenden Sälen durch Herausnahme der im Winter in dieselben im Gange eingesetzten Trennungsklappen *c* mit einander verbunden, und münden gemeinschaftlich unter einem Feuerheerd im Vorplatze des Abtrittes, wie dies aus den Plänen des ersten und zweiten Geschosses auf Blatt 4 und 5 ersichtlich ist. In diesen Canälen, welche 15 Zoll weit und 9 Zoll hoch sind, wird die abgekühlteste, feuchteste und verdorbenste Zimmerluft in den Heizplatz gebracht, wo ein Theil an das Flammenfeuer abgegeben, der weit größere aber direct durch den Schornstein fortgesogen wird.

Die Oeffnungen der Canäle im Saale sind verschieden in ihrer Größe, und zwar haben die ersten beiden, dem Heizraum zunächst gelegenen, die kleinste, die nächstfolgenden in arithmetischer Progression vergrößerte Dimensionen erhalten. Hierdurch wird die verdorbene Luft aus allen Theilen des Saales möglichst gleichmäßig weggesogen.

ad b. Zum Zwecke der Zuführung der guten Luft in die Säle ist in der Mitte des Gebäudes über der Giebelhöhe des Daches ein sechseckiger Thurm aufgestellt, vermittelst dessen die vom Winde bewegte Luft aufzufangen und dann zweckmäßig fortgeleitet wird.

Der sechseckige Ventilationsturm (Blatt 9, Fig. 2, 3 u. 14), welcher 10 Fuß Durchmesser hat, unschließst concentrisch einen sechseckigen Thurm von 5½ Fuß Durchmesser, der, jedoch nicht so hoch wie der erste, mit einer eigenen Bedeckung versehen ist.

Von einer Ecksäule zur andern sind die sechs Wandseiten des großen Sechsecks durch Bretter und darauf geworfenen Mauerputz luftdicht geschlossen. Die Säulen des innern kleineren Sechsecks stehen unten vom Grunde an bis auf eine bestimmte Höhe frei, und bilden mit dem äußern Sechsecke einen einzigen Raum. In einer beliebigen Höhe oberhalb des Grundes beider Sechsecke läuft von dem innern Umfange des größeren Sechsecks auf den äußern Umfang des innern Sechsecks eine horizontale Scheidewand, welche auf dieser Höhe den zwischen beiden Figuren befindlichen Abstausrum luftdicht geschlossen separirt und in einen obern und untern Raum trennt.

Diese Horizontal-Scheidewand ist die Basis für sechs vertical aufgerichtete Scheidewände *fff*, welche bis unter die Dachdecke des Luflthurmes reichen und den durch beide Sechsecke gebildeten Hohlraum in sechs Separatfächer abtheilen. Sie sind aus Brettern gefertigt, welche auf beiden Seiten glatt gehobelt und in den Fugen mit Papier luftdicht verklebt sind. Um erforder-

lichen Falls zu jedem der sechs Flücher einen freien Zugang zu haben, führt durch jede dieser Scheidewände eine kleine Thür von einer der Kammern in die andere. Damit diese Thürchen luftdicht schließsen, ist ihre Einfassung mit Tuch-Enden verwahrt.

Die Säulen des kleinen Sechsecks laufen oberhalb der horizontalen Scheidewand noch auf einer Höhe von 6 Fuß fort, wo sie mit einer eigenen Bedeckung abgeschlossen sind. Ihr Abstand von einander begrenzt eine Lichtweite von 2 Fuß auf eine Höhe von 6 Fuß.

Die hierdurch gebildeten Eingänge in den Hohlraum des kleinen Sechsecks sind mit drei senkrecht auf einander stehenden, beweglichen Jalousie-Regulativen versehen, hinter welchen wachseleine, sich einwärts öffnende Ventile hängen. Innerhalb dieser Jalousie-Regulative und der Ventile sind mit Messingdraht vergitterte Ventilrahmen angebracht, gegen welche die Ventile anschlagen.

Die Eingangs-Oeffnungen für die vom Winde angetriebene Luft zu jedem der sechs Ventilationsflücher, die zwischen dem äußern und innern Sechsecke liegen, sind mit schief aufwärts gerichteten, unbeweglichen Jalousie-Schwingen besetzt, welche sehr dünn gemacht sind, damit sie den Eintrittsraum nicht sehr empfindlich verengen; sie sind abwärts gerichtet, um nicht durch nachtheilige Brechung des Ventilationsstromes dessen Schnelligkeit zu beeinträchtigen.

Da durch diese Jalousien Regen und Schnee in die Ventilationsflücher getrieben werden kann, ist deren Boden mit Zinkblech gedeckt und mit Ablaufröhren versehen, welche in ein gemeinsames Rohr einmünden, welches luftdicht bis unter das Wasser des darunter stehenden Hauptreservoirs geht.

Die Function dieser Einrichtung erklärt sich folgendermaßen: Der Windstrom, welcher auf die Jalousie-Oeffnung des äußern Thurmes oder Sechsecks trifft, tritt durch dieselbe auf der schiefen Fläche ihrer Querschwingen etwas abwärts gebrochen in das Innere derjenigen Ventilationsflücher, welche der Direction des Windes entgegenstehen. Da die Fläche einer jeden dieser Eingangsthür-Oeffnungen 36 Quadratrufus beträgt, so kann das Luftvolumen, welches auch bei sehr schwachen Luftbewegungen hinein gedrückt wird, nicht anders, als eine beträchtliche Pressions-Größe geben. Durch die schiefe Richtung der Abdachung des innern Sechsecks abermals abwärts gebrochen, wird der Ventilationsstrom in den untern, sehr merklich verengten Raum der Ventilationsflücher hinabgetrieben und dort nach Verhältniß der Wandstärke condensirt. Allenthalben hier eingeschlossen, kann er sich nur durch die Querschwingen des Jalousie-Regulatives, welches die Eingangs-Oeffnung in den innern Luftrezipienten bedeckt, in das Innere desselben, in der Richtung seiner Regulativschwingen schief abwärts gebrochen, repandiren, wobei die wachseleinen Ventile aufgehoben, und diejenigen, welche sich auf der jedes-

maligen Abseite des Windes befinden, zugedrückt werden. Von da aus wird die aufgefangene Luft genöthigt, da sie sonst keinen Ausweg hat, in zweien, von dem äußern Luftthurme fortgeführten Ventilationsgängen fortzuziehen. Diese haben 3½ Fuß Höhe bei 3 Fuß Breite, und laufen horizontal auf dem Kehlgebälke des Dachstuhles nach entgegengesetzten Richtungen zu beiden Seiten nach der Länge des Gebäudes fort. Zur weitem Unterstützung des Ventilationsthurmes münden diese horizontalen Canäle an der Dachung aus, und sind hier gleichfalls durch ein messingenes Drahtgitter mit wachseleinen Ventilationsklappen geschlossen. Die horizontalen Gänge sind an den Luftthurm luftdicht angeschlossen und aus Brettern construiert, die von außen mit Mauerputz versehen, auf der innern Seite glatt gehobelt und in den Fugen mit Papier verklebt sind.

An den betreffenden Stellen sind von diesen Ventilationsgängen viereckige, aus innen gehobelten, außen verputzten Brettern zusammengefügte Communications-schlüsse vom Kehlgebälke auf die Fußboden-Ebene des Speichers hinabgeführt, und an die senkrecht in der Gangmauer heraufgeführten, innen wohl mit Gyps geglätteten Luftconduite luftdicht angesetzt. Diese Luftconduite in den Gangmauern, von einem Quadratrufus lichteim Querschnitt, münden durch luftdicht geschlossene hölzerne Canäle mitten unter dem Boden des eisernen Saalofens innerhalb dessen Mantels aus, und tritt sonach die zugeführte Luft, an den Wandungen des Ofens erwärmt, an der Decke und der durchbrochenen Galerie des Ofenmantels in den Saal.

Damit bei sehr großer Kälte und bei Stürmen nicht allzuviel frische Luft in den Ofenmantel eingepreßt werde, sind in den Conduiten durch luftdicht geschlossene Thürchen vom Gange aus stellbare Regulir-Schieber angebracht; ebenso sind aus gleichem Grunde die Jalousie-Regulative, welche die Wände des innern Sechsecks gegen das Außere im Luftthurme bilden, beweglich hergestellt, so daß sich dieselben bei heftigem Winde von selbst etwas schließen, jedoch, so wie der Wind nachläßt, durch angebrachte Stahlfedern sogleich wieder in ihre gewöhnliche schiefe Lage zurück versetzt werden.

Um im Sommer und Winter in die Säle von außen direct frische Luft einlassen zu können, sind in den Fensterrahmen kleine Ventilations-Thürchen angebracht, welche jedoch außen mit einem feinen Messinggitter vergittert sind, damit die Luft nicht allzu heftig in den Saal tritt.

Die Heizung der Säle zeigen die Figuren 6, 7, 8 u. 9 auf Blatt 9. Der eigentliche Ofen, von Gußeisen, ist mit einem Thonmantel umgeben, welcher innen glatt ausgestrichen, oben an den Wänden und in der Decke durchbrochen ist. Der Mantel erhielt eine grüne eingebraunte Farbe, und wurden dessen Theile ganz so hergestellt, wie die Verkleidung der Fassade des Gebäudes, indem die einzelnen Kacheln des Mantels mit der grü-

nen Farbe überstrichen, dann geglättet und polirt wurden, und hierdurch eine matte, nicht glänzende Oberfläche erhielten.

Das Nebengebäude.

Das Nebengebäude hat, bei einer Breite von 46 Fuß und einer Höhe von 25 Fuß, eine Gesamtlänge von 140 Fuß, und enthält zwei Stockwerke. Die Facaden desselben sind gleich der Rückfacade des Hauptgebäudes mit halbfinken Backsteinen im Rohbau ausgeführt. Die Dachdeckung besteht aus sächsischem Schablonen-Schiefer.

Das Souterrain des Nebengebäudes enthält:

- a) (Blatt 9, Fig. 4 u. 5) den Ungeziefervertilgungs-Ofen, zugleich zum Trocknen, Auskochen der Betten bei epidemischen Krankheiten bestimmt,
- b) einen großen, isolirt gemauerten Bottich zur Aufbewahrung der Asche.

Das Erdgeschoß (auf Blatt 10) enthält:

- a) ein Leichenbeisetzungszimmer,
- b) ein Sectionszimmer mit zweckmäßigem drehbarem Sectionstisch, beide
- c) durch einen Vorplatz getrennt und mit eigenem Eingange versehen;
- d) ein großes Bügelzimmer,
- e) einen Vorplatz mit Treppenhause,
- f) die Waschküche mit Dampfmascinenraum und Pumpe. Die Wasche wird hier vermittelst Dampf nach gewöhnlicher Methode in drei Kufen gereinigt, in zwei großen, mit Cement gemauerten Bottichen, in welche beständig frisches Wasser zuläuft, ausgewaschen, durch einen mit Dampf getriebenen Hydro-Extrateur ausgewunden und in einem Schnelltrocken-Apparate getrocknet.

Für den Fall, daß der Dampfkessel nicht geheizt werden kann, sind zwei gewöhnliche Kessel mit eigener Heizung angebracht. Neben denselben steht ein Ofen zur Heizung der Bügeleisen.

Die Dampfmascine hat vier Pferdekräfte und dient, neben den Wasserpumpen, zur Speisung des unter dem Dachraume des Nebengebäudes stehenden Reservoirs, in welchem durch Dampf das Wasser zum Waschen gewärmt wird, desgl. auch zum Betriebe des Hydro-Extrateurs und zur Speisung der auf der Dachung des Hauptgebäudes befindlichen Reservoirs für die Water-

closets. Für letztere dienen Kupferrohrleitungen, an welchen in jedem Stockwerke des Hauptgebäudes Wechsel zum Dienste bei Feuersgefahr angebracht sind. Die Pumpe saugt aus einem im Gebäude gegrabenen, 6 Fuß weiten, 30 Fuß tiefen Brunnenschacht.

g) ein geräumiges Holzgelaß.

Das Stockwerk über der Stiege (auf Blatt 10) enthält:

- a) ein Zimmer für den Maschinenaufseher,
- b) einen großen Trockenraum, nach beiden Seiten durch Jalousien geschlossen.

In dem Dachraum befindet sich das schon erwähnte Reservoir, welches zur Benutzung bei Feuersgefahr mit einer Wasserpumpe versehen ist.

Nebenanlagen.

Der Hofraum der Anstalt ist mit einem Canaletz durchzogen, welches alle aus den beiden Gebäuden kommende Flüssigkeiten und das Regenwasser aufnimmt, und in den etwa 2000 Fuß entfernten Stadtgraben abführt.

Das für die Anstalt nöthige Koch- und Trinkwasser kommt aus der bestehenden städtischen Wasserleitung vom Brunnhause im Brunnthale. Dasselbe hat Ausläufe in der Küche in den dort befindlichen Brunnen und in die Kessel des Heerdes, in der Spülkammer, in den Brunnen im Hof und in die beiden Schwembottiche der Waschküche.

Das für die Bäder, die Waterclosets und die in beiden Abtritten jeden Stockwerkes angebrachten Ausläufe, so wie das für die Wasche nöthige Wasser wird durch die Dampfmascine aus dem erwähnten gegrabenen Brunnen gepumpt.

Zwischen dem Haupt- und Nebengebäude ist ein geräumiger Hofraum gebildet, während zu beiden Seiten der Gebäude schöne Garten-Anlagen zum Ergehen für die Pflinglinge und zur Luftreinigung angebracht sind.

Das Grundstück ist nach drei Seiten mit Mauern und gegen die Straße durch ein Eisengitter abgeschlossen.

Die neu erbaute Gebär-Anstalt, von dem Unterzeichneten ausgeführt, kostete im Ganzen, doch ohne Meubirung, 200000 Gulden.

Zenetti.

Der Crumlin-Viaduct in der Newport-Abergavenny- und Hereford-Eisenbahn-Verlängerung.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 11 bis 14 im Atlas und auf Blatt A im Text.)

Der Crumlin-Viaduct ist eines der interessantesten in neuerer Zeit in England aus Eisen ausgeführten Bau-

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VII.

werke. Derselbe wurde im Jahre 1853 nach Plänen der Ingenieure Liddell und Gordon zu bauen unternommen.

Bau-Unternehmer ist Mr. Rennard. Sämmtliche Arbeiten dieses Viaducts zeichnen sich vor ähnlichen Arbeiten, welche in England durchschnittlich sehr roh ausgeführt werden, durch Sauberkeit und Präcision aus. Die Constructionen sind sämmtlich elegant und einfach. Das Material ist ökonomisch verwendet.

Der in Rede stehende Viaduct liegt in der Newport-Abergavenny-Hereford-Eisenbahn bei Crumlin, nahe bei Newport (South-Wales), und überschreitet ein Thal, in welchem sich die von Newport nach Ebbw-Vale und Blaina führende Western-Walleys-Eisenbahn hinzieht. Dieses Thal ist ziemlich eng und wird zu beiden Seiten von über 200 Fuß hohen Gebirgen eingeschlossen. Die Gebirgs-Abhänge sind üppig bewaldet, und da hier keine Kohlengruben und Eisenwerke in unmittelbarer Nähe vorhanden sind, so hat auch das Laub seine, dem englischen Klima eigenthümliche saftige Frische behalten. — An der Stelle, wo der Viaduct liegt, spaltet sich das Ebbw-Thal in zwei Arme. Der Viaduct besteht hiernach aus zwei Theilen, welche durch einen schmalen Bergrücken von einander getrennt sind.

Charakteristisch für diesen Bau ist: die Zusammensetzung der Pfeiler aus gußeisernen Säulen, welche etagenweise übereinander angeordnet, und durch schmiedeeiserne Zugstangen untereinander verbunden sind; ferner die Construction der schmiedeeisernen Tragwände, welche die Oeffnungen überspannen und worauf die Fahrbahn ruht. Diese Tragwände sind eine Vereinfachung des Gitterbalken-Systems, indem nämlich statt des Netzes aus Gitterstäben nur unter Winkeln von etwa 60 Grad geeignete Diagonalestreben angeordnet sind, welche abwechselnd in Bezug auf Ausdehnung und Zusammenrückung in Anspruch genommen werden.

a. Die Pfeiler.

Die Zeichnungen auf Blatt 11 geben in Fig. 1 eine Ansicht dieser großartigen Viaducts-Anlage, in Fig. 2 einen Grundriß. Fig. 3 bis 7 stellen die Construction in einem etwas größeren Maasstabe dar. —

Wie der Grundriß Fig. 2 zeigt, liegt der Viaduct nicht in gerader Linie. Die Anfahrt des längeren Theils desselben ist vielmehr gekrümmt, und an diese schließen sich die letzten Spannungen des Viaducts mit den Enden in sanfter Krümmung nach Süden an. —

Wie die Ansicht zeigt, hat der Viaduct zehn Spannungen, jede 150 Fuß weit von Mittel zu Mittel der Pfeiler gerechnet. Auf der einen Seite des etwa 116 Fuß breiten Gebirgsrückens liegen drei Spannungen mit zwei Zwischen- und zwei Endpfeilern, auf der andern Seite sieben Spannungen mit sechs Zwischen- und zwei Endpfeilern. Die ganze Länge mit Einschluß des genannten Gebirgsrückens und der Endpfeiler beträgt hiernach 1634 Fuß. Das überspannte Thal hat nicht überall gleiche Tiefe. Eben dieser Umstand gab Veranlassung, die Pfeiler etagenweise zu bauen, und konnten bei die-

ser Bauart zu den Etagen für die einzelnen Bestandtheile möglichst gleiche Maaße gewählt werden.

Die höchsten Pfeiler treffen in die Nähe des das Thal durchschlingenden Ebbw-Baches, haben zehn Etagen, und sind vom Fundamente bis zur Schienenoberkante des Geleises bis 203 Fuß hoch. Die übrigen Pfeiler haben zwei, fünf und sechs Etagen. Jede Etage ist 17 Fuß hoch. —

Wie die Ansichten Fig. 3 und 4, und die Grundrisse Fig. 6. und 7. auf Blatt 11 zeigen, bestehen die einzelnen Etagen aus Gruppen von gußeisernen Säulen, welche an Fuß und Kopf als Querverbindungen gußeiserne Balken erhalten haben. Die auf diese Weise gebildeten Felder sind überkreuz durch schmiedeeiserne Zuganker verstrebt. Auch sind in den einzelnen Etagen die Querbalken mittelst schmiedeeiserner, horizontal liegender Zugstangen überkreuz untereinander verbunden.

Die Gruppierung der Säulen ergab sich unmittelbar aus der Gestalt der Fahrbahn, welche auf die Pfeiler gelegt werden sollte.

Die Eisenbahn ist doppelgeleisig. Es wurden deshalb nach der Breite jeden Pfeilers vier Reihen Säulen, jede Reihe aus drei Säulen bestehend, gestellt, und zwar so, daß diese Reihen beiläufig den vier Schienensträngen in der Fahrbahn entsprechen. Die Säulen, welche den Umfang der Pfeiler bilden, erhielten eine geneigte Stellung, damit die Pfeiler in der Breite eine angemessene Verjüngung nach oben erhalten konnten. — Die beiden Säulen, welche den innern Kern des Pfeilers bilden, konnten hierbei eine lothrechte Stellung behalten. — Um nun noch eine Verstrebung nach der Länge des Pfeilers zu erreichen, wurde an jedes der beiden Kopfenden des Pfeilers wiederum eine geneigte Säule gestellt. Es ergab sich demgemäß der Grundriß Fig. 7, nach welchem vierzehn tragende Punkte durch die Säulen auf dem Fundamente gewonnen wurden.

Bei dieser Anordnung ist die Neigung der Säulen gegen die lothrechte Linie nicht gleichmäßig. Die zwei mittleren Säulen innerhalb des Pfeilers stehen, wie erwähnt, lothrecht. Die beiden an den Köpfen der Pfeiler vorgelegten Säulen, welche bei den Pfeilern von fünf Etagen mit einer Gesamthöhe von 85 Fuß eine Entfernung unten von 45½ Fuß, oben von 28 Fuß haben, sind $\frac{1}{8,215}$ der Höhe geneigt. Die an den Langseiten der Pfeiler aufgestellten Säulen haben unten eine Entfernung von 29 Fuß, oben eine Entfernung von 24 Fuß, sind also in der Ebene der Länge um $\frac{1}{25}$ der Höhe geneigt. Die Neigung der Säulen nach der Breite des Pfeilers, welcher unten 22½ Fuß, oben 16 Fuß mißt, beträgt $\frac{1}{26,114}$ der Höhe.

Die Form der die Pfeiler bildenden gußeisernen Säulen und der dieselben verbindenden gußeisernen Querbalken ist aus den Fig. 1 bis 8 auf Blatt 12 ersichtlich.

Die Säulen haben durchweg in allen Etagen und in ihrer ganzen Höhe den gleichen Durchmesser von 12 Zoll im Aeußern, sind hohl gegossen, und in den Wänden 1 Zoll bis $\frac{1}{2}$ Zoll stark.

Die größere Wandstärke ist den Säulen der unteren, die geringere denjenigen der oberen Etagen gegeben. Kopf und Fuß der Säulen sind mit angegossenen Flanschen von 14 $\frac{1}{2}$ Zoll Durchmesser und 1 $\frac{1}{2}$ Zoll Stärke versehen. Diese Flanschen sind da, wo die Bolzen zum Verschrauben hindurch gehen, im Fleische verstärkt. Die Bolzen, deren vier auf jeden Stoß kommen, haben 1 Zoll Durchmesser.

Die Säulen der untern Etage stehen auf Plinthenstücken (Fig. 2, 4 und 7 auf Blatt 12), welche die Form eines achteckigen Prismas haben, unten mit einer 3 Fuß im Quadrat haltenden Grundplatte, oben mit einem für acht Schraubenbolzen gepafsten Flansch und mit vier nach den Ecken der Grundplatte laufenden Seitenrippen von 1 Zoll Stärke versehen sind. Diese Plinthenstücke sind, wie die Säulen, hohl, und haben einen innern Durchmesser von 10 Zoll bei 1 Zoll Wandstärke. Ihre Höhe variiert von 2 $\frac{1}{2}$ bis 5 Fuß bei den verschiedenen Pfeilern.

Die Flanschen der Säulen und der Plinthenstücke sind auf der Drehbank eben gedreht. Jede obere Säule setzt sich mit einem vorstehenden, genau gedrehten Ringe in eine entsprechende Vertiefung der untern Säule, wie dies Fig. 6 auf Blatt 12 zeigt. Die Säulen sind ohne alle Zwischenlagen aufeinander gestellt. Es steht überall Gußeisen auf Gußeisen, dessen Flächen sehr genau passend gedreht und, wo nöthig, gefeilt sind. Nur die Plinthenstücke sind auf Granitblöcke gestellt und mit Schwefel unter den Grundplatten vergossen.

Die gußeisernen Querbalken sind genau einestheils zwischen die Köpfe der Säulen, andertheils zwischen die Plinthenstücke gepafst. Sie haben ein kleines Auflager an den Säulen und Plinthenstücken und sind mit den Wandungen der Säulen durch vier, mit den Wandungen der Plinthenstücke durch sechs Mutterschrauben verschraubt, wie dies aus Fig. 1 und 2 auf Blatt 12, aus welchen auch die Form der Querbalken ersichtlich ist, hervorgeht.

Die Querbalken der Plinthe haben 17 $\frac{1}{2}$ Zoll Höhe, diejenigen zwischen den Säulenköpfen 12 Zoll Höhe bei $\frac{3}{4}$ Zoll Stärke in der Verticallinie. Erstere sind oben und unten, letztere oben, unten und in der Mitte mit Querrippen von 5 Zoll Breite und $\frac{3}{4}$ Zoll Stärke, welche nach der ganzen Länge der Balken durchlaufen, versehen.

Die Plinthenstücke sind jedes mittelst acht Schraubenbolzen in dem Fundamentquader befestigt, wie dies Fig. 1 und 4 auf Blatt 12 darstellt.

Die Kreuzverbindungen in den verticalen Feldern zwischen den Säulen sind aus 4 Zoll breiten und $\frac{3}{4}$ Zoll starken Flacheisen gefertigt. Jede Schiene dieser Kreuzverbindungen ist an dem einen Ende mit einem runden Loche versehen, durch welches und durch die

Wände der Aussparung in den Querbalken ein runder Bolzen gesteckt ist. Das andere Ende der Schiene hat oblonge Löcher für eine Keilstellung. Ein entsprechendes Schienen-Ende von geringerer Länge hat dieselbe Form und dieselbe Keilstellung. Mittelst zweier aufgelegten Laschenstücke werden die kürzere und die längere Schiene unter Beihülfe der Keilstellungen mit einander verbunden. Diese Verbindung zeigt Fig. 1 und 8 auf Blatt 12, und ist man mittelst derselben im Stande, sowohl die Längen der Schienen der Kreuzverbindungen genau zu reguliren, als auch die Kreuzverbindungen selbst angemessen zu spannen. —

Diese verticalen Kreuzverbindungen sind immer an den Querbalken angebracht. Eine Abweichung findet nur in der obern Etage der Pfeiler statt, wo die unteren Enden derselben an den Querbalken, die oberen Enden an den Säulenköpfen befestigt sind. Die Säulen haben hier an den Köpfen angegossene Lappen, zwischen welche die schmiedeeisernen Schienen gepafst sind, wie dies aus Fig. 1 und 2 auf Blatt 13 hervorgeht. —

Die Kreuzverbindungen in den horizontalen Feldern zwischen den Säulen sind aus zweizölligem Rundeisen gefertigt; auch diese verbinden unmittelbar die einander gegenüber liegenden Querbalken zwischen den Säulenköpfen, indem sie durch diese hindurch gehen und an beiden Enden mit Schraubengewinden und Muttern versehen sind. Die Anordnung derselben ergibt sich aus dem Grundriß Fig. 6 auf Blatt 11, so wie auch aus dem Grundriß Fig. 5 auf demselben Blatt, und aus dem Grundriß der obersten Spitze des Pfeilers, Fig. 3 auf Blatt 13. — In den oberen Etagen sind diese Kreuzverbindungen etwas schwächer als in der untern, so daß sie von 2 Zoll auf 1 $\frac{1}{2}$ Zoll im Durchmesser abnehmen.

Um für die vier Tragwände der Eisenbahn ein entsprechendes Auflager auf den Pfeilern zu gewinnen, ist die oberste Etage der Pfeiler, diesem Zwecke entsprechend, in eigenthümlicher Weise construiert. Die betreffende Construction ist auf Blatt 13, Fig. 1 bis 10, abgebildet. — Auf den Säulenköpfen der nächst tiefer liegenden Etage sind nämlich kleine, etwa 2 Fuß hohe gußeiserne Aufsätze aufgeschraubt, zwischen welchen die gußeisernen Querbalken angeschraubt sind. Die in der Richtung der Brückenbahn liegenden Querbalken haben 1 $\frac{1}{2}$ Fuß, die rechtwinklig auf dieselbe liegenden Querbalken haben 2 Fuß Höhe. Auf den gußeisernen Aufsätzen sind gußeiserne Böcke aufgeschraubt, welche den vier Tragwänden der Brückenbahn entsprechen. Diese Böcke, welche eine Höhe von 14 Fuß haben, bestehen aus einer senkrecht stehenden Stütze und zwei Streben, so daß sie die Form eines Dreiecks haben, wie dies Fig. 1 auf Blatt 13 zeigt. Die Querschnitte der Stütze und der Streben sind in Fig. 7 und 8, und in Fig. 10 dargestellt. Die Köpfe der Böcke sind durch gußeiserne Querbalken von 1 Fuß 2 $\frac{1}{2}$ Zoll Höhe mit einander verbunden. (Vergleiche Fig. 2 auf Blatt 13).

Außerdem befinden sich schmiedeeiserne Kreuzverbindungen zwischen den Streben, wie dies in derselben Figur dargestellt ist. Diese Kreuzverbindungen bestehen aus Flacheisen von 4 Zoll \times 1 Zoll Stärke. Die Befestigung der Kreuzverbindungen ist wie in den unteren Etagen der Pfeiler ausgeführt.

Auf den Köpfen der Böcke sind die Sättel für die Tragwände festgeschraubt, deren Form in Fig. 6 und 9 im Grundriß, Fig. 1 und 2 in den Seitenansichten, Fig. 4 im Querschnitt angegeben ist. Diese Sättel, welche 5 Zoll breit, und $3\frac{1}{2}$ Fuß lang sind, haben 4 Zoll weite, $\frac{1}{2}$ Zoll tiefe Rinnen, in welchen sich die Tragbalken, da erstere sanfter angehoben sind, frei schieben können nach Maßgabe der Verlängerung oder Verkürzung durch die Temperatur.

In Fig. 6 und 9 sind die Grundrisse der Sättel gegeben. Hiernach sind die Sättel, soweit der Viaduct in gerader Linie liegt, selbst geradlinig der Länge nach. Wo der Viaduct in krummer (oder gebrochener Linie) liegt, mußten diese Sättel nach gebrochener Linie gefertigt werden (Fig. 9).

Die Fundierungen der Pfeiler bestehen aus vollem Mauerwerk, aus starken Blöcken in horizontalen Schichten und gutem Verbande ausgeführt. Sie gehen hinab bis auf festen Felsen und sind von 3 bis 10 Fuß tief. Die tiefste Fundierung hat der Pfeiler in der Nähe des Ebbw-Baches erfordert, wo der Boden eine ungleiche Festigkeit zeigte. — Die stärksten Steinblöcke liegen unmittelbar unter den Säulenfüßen und sind so angeordnet, daß die Last nach unten auf eine möglichst große Fläche vertheilt wird. —

b. Die Tragwände

sind, wie bereits erwähnt, nach einem System construiert, welches dem Capt. Warren in England patentirt ist. Es ist dasselbe eine Vereinfachung des Neville'schen Systems, nach welchem bereits vor zehn Jahren Brücken in Frankreich ausgeführt worden sind, und kann dasselbe auf das Gitterbrücken-System in seiner größten Einfachheit zurückgeführt werden.

Jede Tragwand besteht aus einem obern Rahmen (Kopfbalken) aus Eisenblech, mit röhrenförmigem viereckigem Querschnitt, wie dies aus den Fig. 1 und 4 auf Blatt 14 und Fig. 1 bis 5 auf Blatt A ersichtlich ist, und aus einem untern aus Schienen construierten Rahmen (Fußbalken), dessen Querschnitte aus Fig. 1 und 4 auf Blatt 14 und Fig. 6 bis 10 auf Blatt A zu ersehen sind. Beide Rahmen (Kopf- und Fußbalken) sind durch unter Winkeln von etwa 60 Grad gestellte schmiedeeiserne Diagonalen verbunden, so daß sich eine Reihe beinahe gleichseitiger Dreiecke bildet. Diese Diagonalen werden, da der Fußbalken nach seiner absoluten, der Kopfbalken nach seiner rückwirkenden Festigkeit in Anspruch genommen wird, bei gleichzeitiger Belastung der Tragwände der Reihenfolge nach, von den Enden der

Tragbalken nach deren Mitte zu gerechnet, abwechselnd ausgedehnt und zusammengedrückt. Sie haben demgemäß entsprechende Querschnitte erhalten, sind nämlich im ersten Falle aus einfachen Flacheisen, im zweiten Falle aus zusammengesetzten Winkelisen gebildet, wie dies aus den Fig. 11 bis 15 auf Blatt A hervorgeht. Da bei ungleichmäßiger oder schiefer Belastung der Tragbalken die genannte Inanspruchnahme in Bezug auf Ausdehnung resp. Zusammendrückung nicht bestehen bleibt, vielmehr je nach der Art jener Belastung eine und dieselbe Diagonale nach Umständen auf Ausdehnung oder Zusammendrückung in Anspruch genommen werden kann, so haben die vier Diagonalen in der Mitte der Spannweiten aus Winkelisen zusammengesetzte Querschnitte erhalten.

Die Kopfbalken einer jeden Tragwand bestehen, wie die betreffenden Durchschnitte auf Blatt 14 und A zeigen, aus vier Winkelisen von 6 Zoll \times 3 Zoll, auf deren längere Schenkel zu beiden Seiten 5 Zoll breite Bleche genietet sind, und einem obern und untern Blech von 9 Zoll Breite, welche auf die kürzeren Schenkel der Winkelisen genietet sind. Der Kopfbalken hat somit eine ganze Höhe von 14 Zoll, im Kopf und Fuß eine Breite von 9 Zoll, in der Mitte, von Außenseite des einen Winkelisens bis zur Außenseite des andern Winkelisens gemessen, von 5 Zoll.

Die oberen und untern Bleche eines solchen Kopfbalkens haben in dessen ganzer Länge die gleiche Stärke von $\frac{1}{2}$ Zoll. Da die Pressungen in den Kopfbalken von den Enden nach der Mitte zu wachsen, so nehmen die Stärken in den Winkelisen diesem gemäß von $\frac{1}{8}$ Zoll bis zu $\frac{1}{2}$ Zoll, die Stärken in den auf diese Winkelisen genieteten Seitenblechen von $\frac{1}{4}$ bis auf $\frac{1}{2}$ Zoll zu. —

Wie die Zeichnung auf Blatt 11 zeigt, ist der Kopfbalken in 9 Felder getheilt. Von den Auflagepunkten der Tragwand an gerechnet, beträgt der Querschnitt des Kopfbalkens, mit Rücksicht auf die Fig. 1 bis 5 auf Blatt A (vergl. bestehende Skizze)



im 1sten Felde . . .	von 1 bis 3 . . .	23 □ Zoll,
- 2ten - . . .	- 3 - 5 . . .	28 □ -
- 3ten - . . .	- 5 - 7 . . .	30 □ -
- 4ten - . . .	- 7 - 9 . . .	34 □ -
- 5ten (mittlern) Felde	- 8 - 9 . . .	34 □ -

Der Fußbalken (untere Rahm) besteht, da derselbe nach seiner absoluten Festigkeit in Anspruch genommen wird, aus Flacheisen von 6 Zoll Höhe bei verschiedenen Stärken, welche nach Maßgabe der Zunahme der Spannung in denselben vom Ende nach der Mitte des Tragbalkens wachsen. Derselbe ist in acht Felder getheilt, wie die Fig. 3 auf Blatt 11 zeigt. Es enthält vom Endpunkte an gerechnet:

Crumlin-Viaduct

in der Newport-Abreggenny und Hereford-Eisenbahnverlängerung

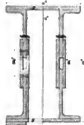
Kopfbalke des Bruckenträgers

Fig. 1.



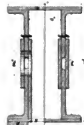
Halber Querschnitt
a. Bolzen 1 zw. Bolzen 1 u. 3

Fig. 2.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 3 zw. Bolzen 3 u. 5

Fig. 3.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 5 zw. Bolzen 5 u. 7

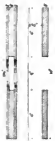
Fig. 4.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 7 zw. Bolzen 7 u. 9

Fussbalke des Bruckenträgers

Fig. 6.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 2 zw. Bolzen 2 u. 4

Fig. 7.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 4 zw. Bolzen 4 u. 6

Fig. 8.



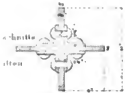
Halber Querschnitt
a. Bolzen 6 zw. Bolzen 6 u. 8

Fig. 9.



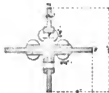
Halber Querschnitt
a. Bolzen 8 zw. Bolzen 8 u. 10

Fig. 11.



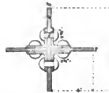
der Strebe 8/3

Fig. 12.



der Strebe 4/6

Fig. 13.



der Strebe 6/7

Fig. 14.



der Strebe 8/9

Fig. 16.



Halber Querschnitt
a. Bolzen 11 zw. Bolzen 11 u. 13
a. Bolzen 11 zw. Bolzen 11 u. 13

Fig. 17.



Fig. 18.



Fig. 19.



Diagonal-Zugstangen



der Flachschienen. Die Verstärkungen der Flachschienen durch die Blechplatten sind in den linksseitigen Halften der Durchschnitte Fig. 6 bis 10 auf Blatt 14 dargestellt, auch aus den Ansichten Fig. 2 und 5 auf Blatt 14 zu ersehen.

Die Fig. 1 und 2 auf Blatt 14 zeigen, daß die Diagonalen 1 bis 2 (der Skizze im Text) an den Enden der Tragwände, welche auf Ausdehnung in Anspruch genommen werden, außerhalb des obern und untern Rahmens auf die Bolzen gesteckt sind. Die Fig. 4 und 5 auf Blatt 14 zeigen dagegen, daß in den übrigen Theilen der Tragbalken alle Diagonalen (sowohl die Zugschienen als die Streben) zwischen den Auflagepunkten der Bolzen, also innerhalb des obern und untern Rahmens, die Bolzen umfassen. Ersteres hat darin seinen Grund, daß die Auflage des obern Rahmens auf den Pfeilern die Lage innerhalb der Rahmen veränderte. —

Um die Auflagesflächen der Diagonalen auf die Bolzen zu vergrößern, sind auf dieselben an den Enden auf beiden Seiten $\frac{1}{2}$ bis $\frac{3}{4}$ zöllige Bleche aufgenietet, wie dies aus den Durchschnitten Fig. 1 und 4, so wie aus der Ansicht Fig. 2 auf Blatt 14 zu ersehen ist.

In letzterer Zeichnung zeigen die Enden der ersten Diagonale (Zugseilene) diese Verstärkung deutlich, da hier eben diese Diagonale außerhalb der Rahmen liegt.

Horizontale Quer- und Kreuzverbindungen sind für die beiden Tragwände sowohl zwischen den oberen als unteren Rahmen angebracht worden. Als Befestigungspunkte für diese Querverbindungen sind die Bolzen der Diagonalstreben der Tragwände benutzt worden.

Die Verbindung selbst ist in den Fig. 1, 3, 4 und 6 auf Blatt 14 gezeichnet. Hiernach sind in diese Bolzen auf den innerhalb der Tragwände liegenden Enden Löcher von $1\frac{1}{2}$ Zoll Durchmesser gebohrt und Gewinde geschnitten. Auf den vor den Tragwänden um $\frac{1}{2}$ Zoll vorstehenden Theil des Bolzens ist ein kurzes gußeisernes Rohrstück von $1\frac{1}{2}$ Zoll Länge mit Flanschen gepaßt und gesteckt. Dieses Rohrstück wird durch einen Schraubenbolzen, welcher in die Bolzen der Tragwände eingeschraubt wird, befestigt. An die Flansche von 8 Zoll Durchmesser des kürzern Rohrstücks wird eine 5 Zoll im äußern, 4 Zoll im innern Durchmesser haltende gußeiserne Röhre mittelst vier Schraubenbolzen angeschraubt, und hierdurch zwischen je zwei in horizontaler Ebene einander gegenüberliegenden Bolzen der Diagonalstreben die Querverbindung hergestellt.

Die horizontale Kreuzverbindung besteht aus schmiedeeisernen Flachschienen von 3 Zoll Breite und $\frac{1}{2}$ Zoll Dicke, welche an den gußeisernen Querverbindungen-Röhren befestigt sind. Die Befestigung der Flachschienen an den gußeisernen Röhren ist in derselben Weise zur Ausführung gebracht, wie bei den Kreuzverbindungen in den Tragpfeilern des Viaducts. Die

Schienen haben an dem einen Ende ein rundes Loch, greifen mittelst eines in den Röhren angebrachten Schlitzes durch die Röhren hindurch und werden durch einen vertical durchgehenden Bolzen gehalten. An dem andern Ende haben dieselben eine Keilstellung, um nach Bedürfnis angezogen und gespannt werden zu können, wie dies Fig. 6 und 7 auf Blatt 14 zeigt.

Es ist hier noch zu erwähnen, in welcher Weise die Tragwände ihr Auflager auf den Pfeilern finden.

Jeder Tragbalken liegt nur mit dem obern Rahmen (Kopfbalken) auf, und der untere Rahmen (Fußbalken) ist somit durch die Diagonalschienen resp. Streben an dem obern aufgehängt. Das ganze Gewicht des untern Rahmens und der Dreieckverbindungen ruht also mit dem Ende des Tragbalkens auf den beiden letzten Bolzen, welche durch die äußersten Diagonalstreben hindurchgehen. Das Auflager ist in der Fig. 1 und 2 auf Blatt 14 dargestellt, und gehören zur Verdeutlichung noch die Fig. 1, 2, 4, 6 bis 9 des Blattes 13. Wie Fig. 1 auf Blatt 14 zeigt, liegt der $3\frac{1}{2}$ Zoll im Durchmesser haltende Bolzen in einem Gußeisenblock, welcher diesen Bolzen zur Hälfte der Dicke umfaßt, so daß der Bolzen sich nur mit dem Gußeisenstück W (Gleitstück) fortbewegen kann. Das Gleitstück schiebt sich in einer $\frac{1}{2}$ Zoll tiefen Rinne des gußeisernen Sattels V Fig. 1 auf Blatt 14 und Fig. 6 und 9 auf Blatt 13, je nachdem sich der Tragbalken in Folge der Temperatur-Differenz ausdehnt oder zusammenzieht, je nachdem die Tragwände belastet oder entlastet werden. — Als gewöhnliche Ausdehnung und Zusammenziehung im Sommer zwischen Mittag und Mitternacht ist $\frac{1}{2}$ Zoll beobachtet worden. Man hat indessen zwischen den Enden je zweier Tragwände einen Spielraum von 4 Zoll gelassen.

c. Die Brückenbahn

besteht aus 6 Zoll starken Schwellen, welche dicht aneinander auf den oberen Rahmen gelagert und mit diesen in Zwischenräumen verschraubt sind. Ueber diesen Querschwellen liegen Langschwellen, auf welchen die Brückenschienen der Geleise befestigt sind, wie aus Fig. 4 auf Blatt 11 hervorgeht.

Auf den Langseiten der Brückenbahn sind leichte gußeiserne Geländer angebracht, wie dies aus der Ansicht Fig. 3 auf Blatt 11 ersichtlich ist. —

d. Inanspruchnahme der Materialien.

Die vier Tragwände einer Oeffnung des zweigeleisigen Viaducts haben einschließlich der Querverbindungen ein Gewicht von 100 Tons, so daß also auf den laufenden Fuß eingelegigen Viaducts $\frac{1}{2}$ Tons oder 6½ Ctr. kommen. Die Brückenbahn wiegt 42 Tons, mithin die ganze Construction zwischen zwei Pfeilern 142 Tons oder 2840 Ctr.

Bei der Construction ist darauf gerechnet worden,

dafs die größte extraordinaire Belastung für beide Geleise 300 Tons betragen würde, was auch richtig gerechnet sein dürfte, da man auf 150 Fuß Länge einfaches Geleise drei Locomotiven mit Tcndern, jede etwa zu 50 Tons, annehmen kann. Hiernach beträgt die grösstmögliche Belastung für vier Tragwände 442 Tons.

Die Spannungen resp. Pressungen um den untern resp. obern Rahmen der Tragwände berechnen sich nach der Formel $S = \frac{Q \cdot x (2-x)}{2 \cdot l \cdot a}$,

worin

S die Spannung resp. Pressung im obern oder untern Rahmen in Tons,

Q die grösstmögliche, gleichmäfsig über die Tragwände vertheilt angenommene Belastung in Tons, = 442 Tons,

l die Spannweite der Tragwände zwischen den Stützpunkten in Fuß, = 147,75 Fuß,

a die senkrechte Höhe der Tragwände zwischen den durch die Dreieckspunkte hindurch gehend gedachten Linien des obern und untern Rahmens, in Fuß, = 13,75 Fuß, und

x den Abstand eines beliebigen vorkommenden verticalen

Querschnitts durch die Tragwand von einem Auflagepunkte in Fuß.

Jede Tragwand ist im obern Rahmen in 9 Felder getheilt, und da die Dreieckspunkte im untern Rahmen immer in die Mitte zwischen denjenigen im untern Rahmen treffen, so kann man sich 18 Querschnitte denken, für welche die Spannungen resp. Pressungen in den Rahmen zu bestimmen sind.

Setzt man in obiger Formel allgemein

$$x = \frac{n}{m} \cdot l, \text{ so geht dieselbe über in}$$

$$S = \frac{Q \cdot l}{2 \cdot a \cdot n} \cdot m (n-m),$$

in welcher Form sie für die Berechnung der verschiedenen S bequem ist, wenn man successive

$$\frac{n}{m} = \frac{1}{15}, \frac{2}{15}, \frac{3}{15} \text{ u. s. w. Fuß setzt.}$$

Es ergibt sich

$$S = \frac{442 \times 147,75}{2 \times 13,75 \times 15} \cdot m (n-m) = 7,3312 m (n-m).$$

Das Ergebnis der durchgeführten Rechnung ist in nachfolgender Tabelle zusammengestellt; wobei auf die Skizze im Text Bezug genommen wird.

Im verticalen Durchschnitt der Tragwand durch den	Total-		Flächen-Inhalt des Querschnitts		Spannung pro □Zoll im untern Rahmen.	Pressung pro □Zoll im obern Rahmen.
	Spannung in dem untern Rahmen.	Pressung in dem obern Rahmen.	der untern Rahmen.	der obern Rahmen.		
	Tons.	Tons.	□Zoll.	□Zoll.	Tons.	Tons.
Punkt 1.	—	0	0	92	—	$\frac{5}{2}$
Punkt 2.	124,62	—	60	92	2,617	—
Punkt 3.	—	231,60	60	92	—	2,53
Punkt 4.	329,66	—	96	112	3,44	—
Punkt 5.	—	410,15	96	112	—	3,666
Punkt 6.	476,52	—	128	112	3,123	—
Punkt 7.	—	527,93	128	120	—	4,369
Punkt 8.	561,16	—	136	139	4,153	—
Punkt 9.	—	586,50	136	139	—	4,31
Punkt 10.	593,63	593,63	136	139	4,366	4,26

Diese Tabelle zeigt, dafs bei der Maximalbelastung das Schmiedeeisen, sowohl nach rückwirkender als nach absoluter Festigkeit, nicht stärker als höchstens etwa mit $4\frac{1}{2}$ Tons pr. □Zoll in Anspruch genommen ist.

Wenn in den Auflagepunkten der Tragwände nahe liegenden Theilen der Rahmen die Inanspruchnahme bedeutend geringer ist, so hat dies darin seinen Grund, dafs man eine Minimalstärke der Eisensorten, welche zur Verwendung kommen, nicht füglich unterschreiten konnte. —

Die Pressungen resp. Spannungen in den Dreiecksverbindungen zwischen den oberen und unteren Rahmen berechnen sich im Allgemeinen nach der Formel:

$$W = \frac{Q \cdot (l-2x)}{2 \cdot l \cdot \sin \alpha}, \text{ worin}$$

$$Q = 442 \text{ Tons; } l = 147,75 \text{ Sin } \alpha = \frac{13,75}{\sqrt{18,368^2 + 13,75^2}}.$$

Setzt man, wie vorhin, in obiger Formel $x = \frac{n}{m} \cdot l$, so reducirt sich dieselbe auf

$$W = \frac{Q}{2 \cdot n \cdot \sin \alpha} (n-2m) = 14,302 (n-2m)$$

und wenn man nun successive

$$\frac{n}{m} = \frac{1}{15}, \frac{2}{15}, \frac{3}{15} \text{ u. s. w. Fuß setzt,}$$

so findet man die Inanspruchnahme der Dreiecksseiten (Streben- und Zugschienen), wie in nachfolgender Tabelle zusammengestellt:

Benennung der Dreiecksseiten.	W-Belastung der Streben etc.	Querschnitt der Streben etc. □Zoll.	Auf den □Zoll Querschnitt kommen	
			Spannung	Pressung
	Tons.	□Zoll.	Tons.	Tons.
Zugschienen . . 1 bis 2	228,92	54	4,24	—
Dreieckstreben . 2 bis 3	200,25	50	—	2,5
Zugschienen . . 3 bis 4	171,62	36	4,766	—
Dreieckstreben . 4 bis 5	143,07	70	—	2,64
Zugschienen . . 5 bis 6	114,41	36	3,1	—
Dreieckstreben . 6 bis 7	85,81	36	—	1,7
Zugschienen . . 7 bis 8	57,21	36	1,31	—
Dreieckstreben . 8 bis 9	28,61	40	—	0,74
Streben . . . 9 bis 10	0,0	64	0	0

Die Zugschienen sind hiernach bis auf eine Belastung von $4\frac{1}{2}$ Tons, die Dreieckstreben bis auf eine Be-

lastung von 2½ Tons in Anspruch genommen, wobei in Bezug auf letztere nicht außer Acht zu lassen, daß sie eine Länge von 16 Fuß haben. —

Die Säulen der Tragpfeiler haben in der untern Etage 12 Zoll äußeren Durchmesser und 1 Zoll Eisenstärke, also einen Querschnitt von etwa 18 □ Zoll jede. Die ganze Last, welche, incl. 442 Tons für das Gewicht der Tragwände, mit der größtmöglichen Belastung zu etwa 650 Tons gerechnet werden kann, vertheilt sich auf 12 Säulen, also auf 216 □ Zoll Querschnitt derselben, so daß demnach der □ Zoll Gußeisen mit $\frac{650}{216} = 3$ Tons im Maximo belastet wird.

e. Ausführung des Baues.

Für Anfertigung der Eisenarbeiten hat man an Ort und Stelle besondere Werkstätten errichtet.

Jede Tragwand, welche nach der Vorhergehenden

Berechnung nur etwa 110 Tons im Maximo zu tragen bekommt, ist mit 250 Tons Belastung probirt worden, wobei sich eine Durchbiegung von 1 bis 1½ Zoll gezeigt haben soll.

Die Tragwände sind auf dem Banplatze zusammengepaßt und demnächst mit Flasebenzügen, wovon je einer auf den beiden zunächstliegenden Pfeilern aufgestellt war, jeder einzeln auf die Pfeiler hinaufgezogen worden. Um dies bewirken zu können, sind die Querbalken in der mittleren, 6 Fuß zwischen den Säulen weiten Abtheilung (Blatt 11, Fig. 4) der Pfeiler zum Herausnehmen von vorn herein eingerichtet worden. Nachdem man in dieser Abtheilung die Tragwände auf die Pfeiler heraufgezogen hatte, wobei dieselben an den oberen Rahmen gefaßt waren, wurden sie, oben angelangt, zur Seite auf die entsprechenden Auflagen (Sättel) geschoben.

Malberg.

Die Klosterkirche auf dem Petersberge bei Halle

und ihre Restauration in den Jahren 1853 bis 1857.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 15 bis 18 im Atlas und auf Blatt B im Text).

Nördlich der Stadt Halle, in einer Entfernung von 1½ Meilen, erhebt sich ein isolirt stehender Porphyrykogel bis zur Höhe von 1125 Fuß preuß. über dem Meeresspiegel, und von etwa 640 Fuß über der Saale bei Wettin. Noch im 12. Jahrhundert führte er den Namen Lautenberg — *Mons serenus* —, eine Bezeichnung, welche später, mit Bezugnahme auf die dem heiligen Petrus gewidmeten beiden Kirchen, allmählig durch die Benennung „Petersberg“ verdrängt wurde.

Bis in das 3. Decennium dieses Jahrhunderts stand auf der höchsten Spitze des Berges nur eine Capelle von der in dem Situationsplan auf Blatt B gezeichneten Grundform.

An einen Kreis von 29 Fuß Durchmesser im Lichten schloß sich, als Altarraum, nach Osten ein Halbkreis; nach Westen verband ein Zwischenbau den Thurm, welcher im Allgemeinen dem der später erbauten großen Kirche gleich, mit jenem kreisrunden Kirchenraume. Später wurde an der Südseite noch eine Vorhalle von 17 Fuß Länge und 12 Fuß Breite mit einer nach Osten gerichteten Thüre zugefügt.

Obgleich wir über die Bauten auf dem Petersberge eine schriftliche Ueberlieferung aus dem Jahre 1225, das *Chronicon montis sereni* *), besitzen, welche, ohne daß

es sich nachweisen ließe, einem Mönche Conrad mit dem Beinamen Presbyter Lautenbergensis zugeschrieben wird, so konnte doch der Verfasser derselben schon damals über das Alter dieser Capelle nichts erfahren. Er nennt sie bereits *vetus capella*. Im Munde des Volkes heißt sie jetzt noch die Heiden- oder Annen-Capelle *), obwohl sie gleichfalls dem heiligen Petrus gewidmet war. Muthmaßlich war sie noch die Pfarrkirche, als schon die größere Klosterkirche bestand, ursprünglich aber wohl eine Taufcapelle, und der Thurm nebst dem Verbindungsbau ein Werk späterer Zeit, etwa des 12. Jahrhunderts. Daß das ganze Gebäude nicht gleichzeitig aufgeführt ist, ergibt sich schon aus der Construction des Mauerwerkes. Die Mauern des Kreishauses und der Chornische sind









tragen. Ältere Monographien über den Petersberg giebt es nur zwei, die eine aus dem Jahre 1745 von Heinrich Bothe, einem Pastor daselbst, und die andere von Job. Chr. Henkel von 1608, beide in Halle erschienen.

*) Die Sage versetzt den Ursprung dieser Capelle in die vorchristliche Zeit, und bezeichnet den Drusus als den Erbauer zweier Tempel, des Mars auf der höchsten Spitze, und der Bellona auf der westlich davon gelegenen, etwas niedrigeren Höhe, dem Blonsberge. Daß der durch seine Lage sich auszeichnende Berg von den alten heidnischen Völkern zu göttendienstlichen Handlungen benutzt wurde, ist sehr wahrscheinlich, und reichhaltige Steingräber deuten darauf hin. Am 21. November 1817 wurde nach Eckstein's Mitteilung durch den Conductor Bergner an der Mittagsseite des Berges ein Heidengrab eröffnet, in welchem, außer einem in gekrümmter Stellung liegenden Leichnam, über 250 Stück Perlmutterschalen, 15 Amulette von Schmelzsteinen und mehrere von schmalen Kupferstreifen gerollte Korallen gefunden wurden. Die Richtung des Leichnams von Mitternacht nach Mittag deutet auf ein germanisches Grab, das im 5. oder 6. Jahrhundert zur Bestattung einer vornehmen Person, weiblichen Geschlechts, angelegt sein mag.

*) Das *Chronicon montis sereni* beginnt mit dem Jahre 1124 und schließt mit 1225. Die erste Ausgabe, in Quart, besorgte der Rector Mader zu Helmstedt 1665; eine zweite (verbesserte) findet sich im 2. Bande der *Scriptores rerum Germanicarum principes Saxanicarum* von Meuschen. Dr. Eckstein hat neuerdings einen correcten Abdruck dieser Chronik veranstaltet. — Dem Stadtrath Gustav Koehler in Gölitz ist jetzt eine neue Ausgabe dieser Chronik über-



Antik-Konstruktion

-  Tische des Hofes (auf der 126-127)
Tisch des Hofes
-  Tische des Hofes (auf der 127-128)
Tische des Hofes (auf der 127-128)
-  Tische des Hofes (auf der 128-129)
Tische des Hofes (auf der 128-129)
-  Tische des Hofes (auf der 129-130)
Tische des Hofes (auf der 129-130)
-  Tische des Hofes (auf der 130-131)
Tische des Hofes (auf der 130-131)
-  Tische des Hofes (auf der 131-132)
Tische des Hofes (auf der 131-132)
-  Tische des Hofes (auf der 132-133)
Tische des Hofes (auf der 132-133)
-  Tische des Hofes (auf der 133-134)
Tische des Hofes (auf der 133-134)

nur durch mageren Lehm, die des Zwischenbaues und Thurnes zum Theil durch Mörtel verbunden. Das Bauwerk drohte schon im 12. Jahrhundert den Einsturz und mußte wieder hergestellt werden. Probst Ekkehard ließ demnach, wie der Chronist berichtet, die von Rissen durchzogene Capelle, um sie gegen den Einsturz zu sichern, mit einer Mauer umgeben (gleichsam ummanteln), was noch jetzt zu erkennen ist, und die Risse von der innern Seite ausstreichen.

Die Form runder oder polygoner Taufcapellen ohne Thurm ist nicht ganz selten, namentlich findet man bei der zu St. Martin in Bonn — von welcher S. Boisseree in seinen Denkmälen der Baukunst am Niederrheine vom 7. bis 13. Jahrhundert eine Zeichnung giebt — denselben eigenthümlichen Grundriss, jedoch bei einem Durchmesser von etwa 60 Fuß noch durch eine concentrische Säulenreihe unterstützt. Auch bei dieser Martins-Capelle, die v. Quast nach seiner Zeitschrift für christliche Archäologie und Kunst 1856 pag. 31 nicht für ein Baptisterium anerkennt, da schon der Name eine andere Bestimmung andeute, ist die Zeit der Erbauung unbekannt.



In hiesiger Gegend zeigt nur die Capelle zu Grotzsch, von welcher Puttrich im I. Bande seiner Denkmale des Mittelalters in Sachsen Zeichnungen etc. liefert, mit dieser Capelle des Petersberges, welche er St. Annen-Capelle nennt, die größte Aehnlichkeit. Sie bildet den einzigen Ueberrest des im 11. Jahrhundert erbauten, im 13. Jahrhundert zerstörten Schlosses Grotzsch unweit Pegau. Prag hat mehrere ganz ähnliche Capellen anzuweisen.

Jetzt sind von Kreisbau und dem Choro der Capelle auf dem Petersberge nur die Fundamente noch zu erkennen, und von dem Theile zwischen dem Thurm und dem kreisrunden Raume sind nur noch ca. 20 Fuß hohe Mauern übrig, die keine lange Dauer versprechen. Um das Jahr 1822 nahm der Bau-Conducteur Beck die Reste der Bauwerke auf dem Petersberge auf, und im Jahre 1842 wurde der damalige Bau-Conducteur Donner beauftragt, die dortigen kirchlichen Gebäude bekufs des später in Merseburg gefeierten Entwurfes zum Restaurationsbau der großen Kirche genau auszumessen. Seine Zeichnung stellt den Thurm noch in einer Höhe von 74 Fuß in der Front und pptr. 92 Fuß bis zur Giebelspitze dar, und stimmt ziemlich mit den Zeichnungen überein, die wir von diesem Bauwerke im II. Bande von Puttrich's Denkmälen der Baukunst des Mittelalters in der Provinz Sachsen finden. Er wurde der neue Thurm genannt, und hat im obern Geschos die bei den Thürmen im romanischen Styl in hiesiger Gegend gewöhnlich vorkommenden gekuppelten Rundbogenfenster, welche in ihrer Verbindung mit einander von einer freistehenden Säule unterstützt werden.

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VIII.

Der schon lange gedrohte Einsturz erfolgte im Jahre 1843, nachdem man bereits im Jahre 1831 sich veranlaßt gesehen hatte, die beiden Glocken, welche sich nach dem Brande der großen Kirche im Jahre 1565 in dem Thurme dieser Capelle befanden, in der Ruine des ehemaligen Hospitiiums aufzuhängen. 1846 stürzte ein 1843 noch stehender Theil der alten Capelle ein.

Das 12. Jahrhundert sah die Höhe des Berges sich mit einem weit stattlicheren Bauwerke krönen. Im Jahre 1124 gründete Dedo, Graf von Wettin, das Kloster auf dem Petersberge, bevor er zur Lösung eines Gelübdes ins gelobte Land zog. Er starb 1125, noch ehe er die Heimath wieder erreicht hatte, und hinterließ seinem Bruder Conrad seine Besitzthümer unter der Verpflichtung, den begonnenen Bau zu vollenden, für welchen er ein Stück des Kreuzes Christi mit sich führte. —

Conrad bestellte einstweilen Herminoldus, den Probst des Benedictiner-Klosters zu Gerbastaedt, welches außer Halle und Merseburg damals das einzige Kloster von größerer Bedeutung in der Umgegend war, zum ersten Probst des Klosters auf dem Petersberge, und sandte ihn nach Rom zum Papste Honorius, der die Bestätigung der Stiftung dahin ertheilte, daß auch die neue größere Kirche dem heiligen Petrus geweiht, und das Kloster mit Canonicern nach der Regel des heiligen Augustinus — Augustiner Oberherren — besetzt würde. Diese sollten unmittelbar dem römischen Stuhle unterworfen sein, dafür jährlich ein viertel Pfund Silber, einen Byzantiner — eine Goldmünze — zahlen, ihre Präbste selbst wählen und nur in kirchlichen Nebendingen unter dem Erzbischof Magdeburg stehen.

Nach Herminoldus Tode wurde unter dem zweiten Probst Laderus oder Lothar (1128 bis 1137) der Grundstein der großen Kirche gelegt und das Langhaus derselben vollendet. Sein Nachfolger, der Probst Meinher (1137 bis 1151) erbaute den Chor, worauf wahrscheinlich um das Jahr 1146 die Einweihung der Kirche durch den Erzbischof Friedrich von Magdeburg erfolgte.

Diese erste Kirche war eine einfache und ziemlich schmucklos gehaltene Basilika, ohne Kreuzschiff, und der runde Schluss ihres Chores erstreckte sich, nach den bei der gegenwärtigen Restauration aufgefundenen Grundmauern, nur wenig über den Anfang des Chores der jetzigen Kirche, wie sich dies aus dem Situationsplan auf Blatt B ergibt, in welchem die verschiedenen Bau-Perioden angedeutet sind. — Spuren von Seitenabsiden sind nicht aufzufinden gewesen.

Markgraf Conrad, der das Kloster schon früher so reich ausgestattet hatte, daß er als der Gründer angesehen werden kann, legte im Jahre 1156 seine Waffen in der Domkirche zu Meissen feierlich ab, als ein Zeichen, daß er sich aller weltlichen Händel gänzlich begeben. Er reiste darauf zum Kloster auf dem Petersberge, und ließ sich am Andreastage — 30. November — des Jahres 1156 in der Kirche in Gegenwart seiner fünf

Söhne, des Markgrafen Albrecht von Brandenburg, des Erzbischofs Wichmann — des Sohnes seiner Schwester Mechthildis — und vieler andern geistlichen und weltlichen Herren als Mönch in das Kloster aufnehmen. Er vermehrte bei dieser Gelegenheit seine Schenkungen noch so bedeutend, daß die Grundstücke des Klosters namentlich aus einem weiträumigen Besitz an Land und mehreren großen Wäldungen bestanden; zugleich ordnete er an, daß der Älteste seines Geschlechtes Schutzherr (und Richter) des Klosters sein und seine Söhne und ihre Ministerialen darin begraben werden sollten. Er überlebte jedoch seinen Eintritt in den Orden des Klosters nur kurze Zeit, da er schon im 59. Jahre seines Alters, am 5. Februar 1157, starb, und wurde von dem Erzbischof Wichmann in der Mitte der Kirche feierlich begraben.

Aus der Ehe des Markgrafen Conrad mit seiner Gemahlin Lucardis waren 12 Kinder entporen:

1. Heinrich, der in seiner Kindheit starb.
2. Otto, der nach seines Vaters Tode Markgraf von Meissen wurde und den Beinamen des Reichen erhielt, weil unter seiner Regierung die Bergwerke zu Freiberg in Betrieb gesetzt wurden und reiche Ausbeute gaben. Er starb 1189 oder 1190, und wurde in dem von ihm 1162 gestifteten Cisterzienser-Kloster Zelle — Altenzelle — begraben.
3. Dietrich, Markgraf zu Lausitz, stiftete das Cisterzienser-Kloster zu Dobrilugk und erbaute das Schloß zu Landsberg, von welchem nur noch eine gut erhaltene Doppel-Capelle übrig geblieben ist.
4. Dedo, mit dem Beinamen der Feiste, Graf zu Rochlitz und Groitzsch. Nach seines Bruders Tode erbte er auch die Markgrafschaft Lausitz. Er starb 1190 an Eröffnung seines Leibes, die er zu dem Zwecke vornehmen ließ, um sich vor Antritt einer Reise nach Italien, auf welcher er den Kaiser Heinrich begleiten sollte, von dem ihm lästigen Fette zu befreien. Er wurde nicht auf dem Petersberge, sondern in Schillen, dem 1174 von ihm gestifteten und mit Mönchen vom Petersberge besetzten Augustiner-Kloster begraben.
5. Heinrich, Graf zu Wettin.
6. Friedrich, Graf zu Brena.
7. Oda und
8. Bertha, waren beide erst Nonnen im Kloster zu Gerbstaedt und dann Äbtissinnen daselbst.
9. Agnes, war erst Nonne im Kloster zu Gerbstaedt, später Äbtissin zu Quedlinburg.
10. Gertrand, ist an den Pfalzgrafen Hermann beim Rhein verheiratet gewesen.
11. Adela, war erst mit König Sueno in Dänemark, hernach mit Markgraf Albrecht von Brandenburg, dem Sohne Albrechts des Bären, vermählt.
12. Sophia, war vermählt mit Gebhard, Grafen in Bayern, Schwestersohn des Kaisers Lothar.

Die Kirche auf dem Petersberge wurde bald für die Zahl der Mönche zu klein, und der vierte Probst, Ekkehardus (1152 bis 1192), brach 1174 den Chor der Kirche ab und begann den Bau der Kreuzung und des neuen Chors vom *Arcus crucis*, d. h. dem Bogen, welcher das Langhaus vom Kreuzschiffe trennt. Dieser Vergrößerungsbau wurde im Jahre 1184 vollendet, und am 1. August — Petri Kettenfeier — vom Bischof Eberhard von Merseburg und Anderen die Kirche zum zweiten Mal eingeweiht.

Bis dahin hatten die Kloster-Geistlichen noch ihre ursprünglichen Wohnungen an der Westseite der alten Taufcapelle beibehalten; im Jahre 1154 fing Probst Ekkehard aber an der Südseite der neuen Kirche den Bau des Klosters an, das wahrscheinlich erst später durch einen Kreuzgang mit der neuen Kirche verbunden wurde, da die jetzt aufgefundenen Ueberreste desselben, wenn auch eine rein romanische, doch sehr reiche Architektur andeuten, wie sie in der Mitte des 12. Jahrhunderts noch nicht üblich war. — Auch das Hospitium, von welchem die in den Umfassungsmauern und einigen Gewölben bestehenden Ueberreste noch jetzt vorhanden sind, wurde vom Probst Ekkehard ausgeführt. Es liegt südöstlich in einiger Entfernung von der Kirche und hat, nach einem noch vorhandenen, im neugotischen Styl verzierten Fenster an der Ostseite zu schließen, wahrscheinlich noch im 16. Jahrhundert bauliche Veränderungen erfahren.

Im Jahre 1199 brach in einem zur Wohnung des Probstes gehörenden und mit der Westseite des Krankenhauses in Verbindung stehenden hölzernen Gebäude Feuer aus. Ein im Kloster bewirtheter Soldat hatte, um sich bei Nachtzeit zu erwärmen, ein großes Feuer angezündet, welches zu diesem Brande die Veranlassung gab und bei heftigem Winde so um sich griff, daß nur die alte Capelle, der Thurm und die Umfassungsmauern der neuen Kirche, so wie das Hospitium verschont blieben. Die mondheile Nacht begünstigte die Rettung der Bewohner, von welchen keiner umkam oder nur verletzt wurde. Der Probst Walther (1192 bis 1205) besorgte den Wiederaufbau, dessen Beendigungszeit sich nicht mit Sicherheit angeben läßt, da das mit dem Jahre 1225 abschließende *Chron. mont. ser.* der Einweihung der neuen Kirche nicht erwähnt. Nach anderen Mittheilungen soll der Wiederaufbau der Kirche schon in zwei Jahren vollendet worden sein. Die reine Durchführung des romanischen Stils, die sich bei diesem Bauwerke zu erkennen giebt, läßt vermuthen, daß ein großer Theil des alten Bauwerkes erhalten wurde und dasselbe im 13. Jahrhundert keine Umgestaltung mehr erfuhr; und wenn nur der Holzverband zu erneuern war, ließ sich die Wiederherstellung in zwei Jahren wohl ermöglichen. Walther ließ auch die Probstei an der Westseite der großen Kirche erbauen und mit einem Thurme verzieren. Wahrscheinlich nahm er auch hinsichtlich der Absseiten des Chores noch eine nicht genau mehr nachzu-

weisende Einrichtung vor*), so wie er das früher frei dastehende Kloster nach Süden mit einer Mauer umgab. Im Jahre 1201 unternahm er darauf eine Reise nach Rom, bei welcher der Papst dem Stifte nicht nur alle demselben schon früher ertheilten Privilegien urkundlich erneuerte, sondern auch noch neue Zugeständnisse machte. Nach seiner Rückkehr 1202 gab König Philipp II. dem Probst Walther, wegen der ehrenwerthen Aufführung der Mönche und der Gesinnung, die er gegen ihn hegte, die Zusicherung, das Kloster unter seinen speciellen Schutz zu nehmen, indem er zugleich die der Kirche ertheilten Rechte und Besitzungen bestätigte.

Die Führung der Mönche blieb aber nicht immer so lobenswerth, sondern es trat im Anfange des 13. Jahrhunderts ein arger Verfall des Klosters ein. Unzuchtlichkeit, Parteilichkeit, Schwelgerei etc. brachten die Bewohner auf bedenkliche Abwege, und nur die durchgreifendsten Maaßregeln konnten die alte Ordnung wieder herstellen.

Die Zahl der Chorherren läßt sich zwar nicht genau angeben, muß aber sehr beträchtlich gewesen sein. Sie waren jedoch nicht immer im Kloster anwesend, in welchem sich außerdem noch eine Anzahl Schüler, Laienbrüder, ja selbst Laienschwestern (*feminae conversae*) befanden.

Unter Walther's Verwaltung waren die Hauptbauten auf dem Petersberge in damaliger Zeit vollendet; 1206 wurde durch einen der Stiftsherren, den Custos Martin, noch eine Glocke von 50 Centner an Gewicht gegossen, welche den Namen Petronella erhielt, und im folgenden Jahre zum Ersatz der alten verbrannten Orgel durch den Kellermeister Dietrich eine neue aufgestellt. 1208 ließ Simon de Dibeles über der Begräbnisstätte seiner Gemahlin am nördlichen Theile der Kirche eine Capelle anbauen. Die Sporen derselben dürften in zwei Gewölbeschildern in der nordwestlichen Ecke des Krenschiffes und der Kirche zu erkennen sein, und sind beim Restaurationsbau erhalten worden.

Ekstein giebt, auf Grund seiner Nachforschungen im Dresdener Archive, die Reihenfolge der Probsts in folgender Weise an:

Herninoldus	bis 1137.
Luderus	1137 bis 1151.
Meinherus	1151 bis 1151.
Arnoldus	1151 bis 1152.
Ekkehardus	bis 1205.
Waltherus	1205 bis 1206.
Johannes (Walther's Bruder)	1206 bis 1208.
Rudolphus von Stiderburg	1208 bis 1212.
Johannes (zum zweiten Mal)	1212 bis 1212.

wurde wahrscheinlich vergiftet.

*) Die undeutliche Stelle, aus welcher dieses zu entnehmen sein dürfte, findet sich in dem *Chron. mont. ser. pag. 75* — Ausgabe von Ekstein — und heißt:

Parietem chori occidentalem cum omni suo opere edificavit etc.

Tidericus	1212.
Heinrich	1253.
Hermanus	1263, 1265, 1266, 1272.
Heinrich	1290.
Friedrich von Gossena	1294.
Sifridus	1298, 1313.
Crapp	1313, 1317.
Henricus	1320, 1324, 1326.
Johann	1326, 1343.
Dietrich	1353.
Nicolaus	1360 bis 1366.
Johann von Martinsdorf	1367 bis 1387.
Conrad von Canitz	1393, 1406, 1408.
Lyvinus	1421.
Gerhard Nenenstädt	1422 bis 1437.
Johannis Hildebrand von Canitz . . .	1464 bis 1466.
Caspar Fichtenbergh	1477 bis 1483.
Peter Giselbergk	1485 bis 1497.
Johann von Canitz	1504 bis 1538.

Im Jahre 1540, als die Reformation auch in dortiger Gegend sich immer weiter ausbreitete, wurde das Kloster von dem damaligen Schirmvogte desselben, Herzog Heinrich von Sachsen, mit dem Beinamen des Frommen, secularisirt und in eine Domäne verwandelt. Der letzte Prior desselben, M. Augustin Bernreit, der zur lutherischen Lehre übertrat, wurde zum ersten evangelischen Pastor der Peterskirche ernannt. Die Gebäude, ja selbst ein Theil der Kirche, wurden für die Zwecke der Domäne zu Kornschüttungen, ja sogar zum Dreschen benutzt, und der Gottesdienst nur in den Räumen des hohen Chores abgehalten. Beim Aufbräumen des Schuttes fanden sich im Raume der Kirche noch die Ueberreste von verbranntem Stroh und Korn vor.

Am 31. August 1565 wurde das Klostergebäude durch einen Blitzstrahl entzündet, wobei wegen Mangels an Wasser sämmtliche Gebäude bis auf die Mauern in Asche gelegt wurden. Bei diesem Brande soll auch ein ehernes Denkmal der Wettin'schen Fürsten, das von Dreihaupt in seiner Beschreibung des Saalkreises 1755 Theil II. pag. 866 erwähnt, geschmolzen sein, eine Angabe, die er wahrscheinlich aus Bothen's historischer Beschreibung dieses Klosters von 1748 pag. 84 entlehnt hat. Die Ueberreste desselben wurden auf Befehl des Churfürsten August nach Dresden geschafft und im Jahre 1567 durch einen italienischen Bildhauer ein Denkmal aus Sandstein gefertigt. Es wurde nun in den Ruinen der alten Klosterkirche und unter Benutzung eines Theils der Umfassungsmauern des Langhauses eine neue Kirche erbaut und in derselben dieses Denkmal aufgestellt.

Dieser Einbau — auf Blatt B angedeutet — schloß sich an den *Arcus crucis* und nahm etwa zwei Dritteltheil des Langhauses ein. Sein innerer gewölbter Raum erhielt, bei der Tiefe der Kirche von 56½ Fuß, eine Länge von 39 Fuß, und es wurde dieser beschränkte Raum noch durch das bereits erwähnte große Monument der

Wettin'schen Fürsten, welches über dem Grabe Conrad's errichtet war, sowie durch zwei Mittelsäulen und zehn Wandsäulen beschränkt. Man hatte beim Einbau dieses kirchlichen Raumes die Pfeilertheilung der alten Kirche verlassen und diese Pfeiler weiter aneinander gerückt, mithin ausföhrlich deshalb, weil die Zwischenräume jener Pfeiler für die Aufstellung des Monuments nicht ausgereicht hätten.

In diesem, für die eingepfarrten Gemeinden Petersberg, Nehlitz, Drehlitz, Froesnitz, Trebitz und das rothe Haus viel zu engen Raume, zumal wenn an allen hohen Festtagen, mit Ausnahme der zweiten Feiertage und des Erntefestes, auch noch die Bewohner der Filialdörfer Merckwitz — mit Westewitz, Dachritz und die Fuchsmühle — sowie Wallwitz hinzukommen, behalf man sich bis zum 18. September 1853, obgleich diese eingebaute Kirche nur 150 Sitzplätze im unteren Raume und 124 auf den Emporen enthielt. Ursprünglich waren sogar alle diese Dörfer in die Kirche eingepfarrt, und die 1717 erbauten Filialkirchen zur Capellen.

Nicht blos der fortschreitende Restaurationsbau, sondern auch der höchst mangelhafte Zustand des Kirchendaches, eines gewöhnlichen Walmdaches, dessen Seitenschub auf die bereits gerissenen Gewölbe nachtheilig einwirkte, machten den Abbruch dieser eingebauten Kirche nöthig. Man hatte im Jahre 1731 wegen der heftigen Stürme statt des früheren höheren Daches die niedrigere auf die Kirche gesetzt und mit einem Dachreiter versehen, der aber beim Abbruche der Kirche nicht mehr vorhanden war.

Bei Abnehmen der aus der alten Kirche stammenden Altarplatte von polirtem Glimmerschiefer, welche jetzt auf dem Altar in der nördlichen Seitencapelle des Chores liegt, fand man in demselben eine aus Speckstein geschnittene 2½ Zoll hohe, auf einem Stuhle sitzende Maria mit dem Jesuskinde auf dem Schooße, welches die rechte Hand segnend erhebt und in der linken ein Buch (Evangelium) hält, ganz in romanischem Style gehalten,



und vier gläserne Urnen mit kleinen Knochen und Ueberresten von Seidenzeug, welche auf den vier Ecken eines beinahe 2 Fuß langen und 1 Fuß breiten Brettstückes

standen, und zwischen denen mehrere große Knochen lagen.

Das Kirchenbuch von Petersberg enthält darüber folgende Notiz:

„Als der alte unbequeme Altar circa um 1730 eingenommen wurde, befanden sich in demselben Reliquien *ex papatu* nebst vier kleinen Knochen darin in Taffet gewickelt, enthalten, in einem Kästchen, welches ganz zerfaut war, verwahrt, welches Alles wiederum, des Alterthums wegen, in dem neuen Altar vermauert worden.“

Außerdem enthielt die alte Kirche noch einen recht gut in Stein gearbeiteten Christus am Kreuze, in Lebensgröße, der jetzt an der nördlichen Wand des Querschiffes angebracht ist (siehe den Längendurchschnitt auf Blatt 16.)

Von den beiden Glocken der Kirche führt die größere die Inschrift:

O Rex gloriae, veni nobis cum Pace MDVIII.

Die kleinere hatte einen Riß bekommen und wurde 1678 in Halle von Joh. Jac. Hoffmann umgegossen.

Außer einem neuen Taufbecken besitzt die Kirche zwei alte Kelche, von welchen insbesondere der eine sich durch seine kunstreiche Arbeit auszeichnet und auf ein hohes Alter deutet. Nach der Äußerung des Geheimen Regierungsrathes von Qnast gehört der Fuß dieses Kelches dem 12. oder 13. Jahrhundert, der obere Theil dem 15. Jahrhundert an. An jenem befinden sich fünf Apostel-Figuren, unter diesen die von Petrus und Paulus, mit reicher Filigran-Arbeit und eingesetzten geschliffenen Steinen. Um den Becher liest man die Worte:

Ave Maria Jesus Gott hilf.

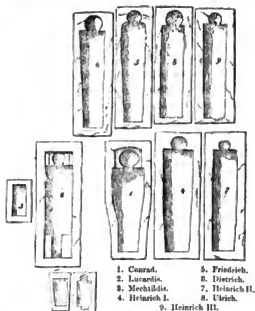
Es dürfte hier der Ort sein, Einiges über die Altäre, Gräber und Monumente der alten Kirche einzuschalten.

Auf der Mitternachtseite der Kirche wurde 1182 ein Altar zu Ehren Johannis des Evangelisten und in der nördlichen Abside des Krenzbaues 1184 ein Altar Johannis des Täufers fundirt, und es ist auch in der neuen Kirche in dieser Absiden-Nische der Taufstein aufgestellt.

In der Mitte der Kirche, östlich von den Gräbern der Wettin'schen Fürsten, finden sich die Fundamente eines Altars, vielleicht die des Altars St. Crocis, der 1185 vom Erzbischof Wichmann geweiht wurde.

Außer diesen Altären enthielten noch die Chorraum einschließenden offenen Hallen, an der Südseite die *Capella Mariae Virginis* und an der Nordseite die *Capella Mariae Magdaleneae*, 1504 geweiht —, Altäre, von welchen die falsche Einschnitte in der Mauer für die Altarplatte und das Ciborium der Südcapelle sich noch vorfinden. Eckstein fand in Dresden eine Urkunde, nach welcher Probst Hermannus 1263 bezeugt, daß Heinrich von Sumulwitz in der Kirche des Petersberges der Catharina eine Capelle erbaut und dotirt habe.

Schon oben sind die Gräber der Wettin'schen Fürsten erwähnt.



1. Conrad.
2. Lucardis.
3. Mechtildis.
4. Heinrich I.
5. Friedrich.
6. Dietrich.
7. Heinrich II.
8. Ulrich.
9. Heinrich III.

Sie bestehen (vergl. vorstehende Skizze) aus dem Grabe

1. des Markgrafen Conrad, der mitunter den Beinamen „der Große“ erhält. Er wurde, nach den Angaben des Chronisten, in der Mitte der Kirche begraben.
2. der Markgräfin Lucardis (Luidgard), seiner Gemahlin, die am 19. Juni 1145 in Gerbstadt gestorben und begraben war und ein halbes Jahr später auf dem Lauterberge feierlich beigesetzt wurde. Ihr Sarg befindet sich zur Rechten ihres Gemahls.
3. Mechtildis, Schwester Conrad's und Gemahlin Gero's, eines Grafen von Seeburg oder, wie es gewöhnlich heißt, von Bayern, die Mutter des Erzbischofs Wichmann, der den Markgrafen Conrad zum Mönch des Klosters einkleidete und später seine Leiche einsegnete, liegt zur Rechten der Gemahlin Conrad's. Statt des Steinsarges, aus einem großen Sandstein bestehend, in welchen eine Vertiefung für den Körper eingehauen war, und der mit einem starken Decksteine mit gebrochenen Ecken geschlossen wurde, wie ihn die übrigen Gräber haben, und wie er bei vornehmen Personen bis ins 14. Jahrhundert üblich war, befindet sich an der vom Chronisten bezeichneten Stelle nur ein Steinkasten von 2½ Fuß Länge und 1½ Fuß Breite. Es ist daher wohl anzunehmen, daß Mechtildis an einem andern Orte starb, und erst später die Ueberreste nach dem Petersberge gebracht wurden. Ihr Todesjahr ist unbekannt, auf dem Petersberge wurde sie 1156 beigesetzt.
4. Heinrich der Aeltere, Graf von Wettin, der

Sohn des Markgrafen Conrad, gestorben am 30. August 1181, ward zur Linken seines Vaters beerdigt.

5. Friedrich, Graf von Brena, der Bruder des vorigen, starb am 4. Januar 1182, und wurde hinter seinem Vater, nach Westen zu, begraben.
6. Tidericus (Dietrich), Markgraf von Osterland, starb 1184 oder 1186 auf dem Petersberge im Krankenhaus des Klosters, und ward hinter seinem Vater, zur Rechten seines Bruders beerdigt.
7. Heinrich der Jüngere, Graf von Wettin, ein Sohn Heinrich's des Aelteren und Enkel Conrad's, starb am 28. December 1187 zu Giebichenstein, und ward zur Linken seines Vaters beerdigt.
8. Ulrich, Graf von Wettin, ein Sohn Heinrich's des Aelteren und Enkel Conrad's, starb 1206 am 28. September, und wurde zur Linken seines Oheims, des Grafen Friedrich von Brena, begraben.

Diese acht Särge sind an der vom Chronisten bezeichneten Stelle so aufgefunden, wie es die vorstehend skizzierte Situationszeichnung angiebt, und dürften daher als die der benannten Fürsten mit ziemlicher Gewißheit zu bezeichnen sein.

Außerdem befanden sich zu Füßen des Sarges der Lucardis noch zwei kleinere Steinsärge — jedenfalls Kindersärge —, von welchen der eine 2½ Fuß lang und 1½ Fuß breit, und der andere 2 Fuß lang und 1½ Fuß breit ist, über deren Bestimmung alle Nachrichten fehlen.

Die Särge hatten eine solche Höhenlage gegen den alten Estrich der Kirche, der stellenweise noch zu erkennen war und zum Theil aus unregelmäßigen Bruchsteinplatten, zum Theil aus Ziegelstein-Fliesen von 7 Zoll Länge und Breite bestand, daß die Decksteine etwa 4 bis 6 Zoll über denselben vorstanden. Nur der Sarg Conrad's des Großen lag etwas tiefer, und der Heinrich's II. war noch um etwa 1 Fuß tiefer als der Conrad's des Großen eingesenkt.

Das Epitaphium bedeckte die Gräber der Lucardis, Conrad's, Heinrich's I. und Heinrich's II. zum größeren Theil, und den Steinbehälter mit den Gebeinen der Gräfin Mechtildis und die Kindersärge völlig. Es mußte fortgenommen werden, weil beim Einnehmen der Gebeine, selbst bei der sorgfältigsten Verkleidung, Beschädigungen zu besorgen standen. Es fanden sich dabei die Steinsärge Conrad's und der Mechtildis noch mit einem Steindeckel versehen. Von der Bedeckung der übrigen Särge waren nur noch Bruchstücke vorhanden. Auch die Porphyryplatte, welche das Grab Conrad's bedeckte, war in drei Stücke zerspalten, die sich verschoben hatten. Sie sind wieder zusammengedrückt und sorgfältig verklebt, und über derselben ist die Steinplatte angebracht, welche die Inschrift enthalten soll. Es ist dabei durch eine Untermauerung die neue Deckplatte so viel höher gelegt, daß sie mit den Deckplatten der übrigen Särge in gleicher Höhe liegt.

Die Gräber mit zertrümmerten Deckeln waren mit

Erde gefüllt, durch welche Knochenreste in der gehörigen Lage etwas hervortraten. Die westlich vom Grabe Conrad's befindlichen Särge waren nicht vom Monumente bedeckt. —

Die westliche Mauer der eingebauten Kirche überspannte die drei Särge Dietrich's, Friedrich's und Ulrich's mittelst eines Bogens, und man hatte wahrscheinlich den noch weiter nach dem Thurne zu aufgefundenen umgestürzten Sarg (in oben gegebener Skizze mit 9 bezeichnet) fortgerückt, weil er bei der Aufführung dieser Mauer hinderlich war *).

Auf Allerhöchsten Befehl Sr. Majestät des Königs trat am 30. Juni 1856 auf dem Petersberge eine Commission zur Eröffnung dieser Gräber zusammen, welche Seitens des Königlich Sächsischen Hauses und des Herzoglichen Hauses Sachsen-Meiningen durch den Professor Dr. Hettner, Director der Königl. Antiken-Sammlung zu Dresden, Seitens des Großherzoglichen Hauses Sachsen-Weimar und der Herzoglichen Häuser Altenburg und Coburg-Gotha durch den Hofrath Dr. Preller vertreten war.

Als Commissar Sr. Majestät des Königs von Preußen hatte sich der Geheime Regierungsrath und Conservator der Alterthümer von Quast eingefunden, auch traf später der Königl. Ober-Ceremonien-Meister Baron von Stillfried ein. Im Anfrage der Königl. Regierung wohnten dieser Eröffnung noch die drei Baumeister des restaurirten Gebäudes, der Unterzeichnete, der Kreis-Baumeister Wolff und der Bauführer Stark, sowie der betreffende Prediger, Pastor Wichmann, bei. Der Thüringisch-Sächsische Geschichts- und Alterthums-Verein zu Halle war durch seine Präsidial-Mitglieder, den Dr. Weber und Professor Dr. Zacher vertreten.

Die Füllung der Särge, welche nicht mehr mit alten Deckeln versehen waren, was, wie gesagt, nur noch bei dem Sarge Conrad's des Großen, Heinrich's II., der Gräfin Mechtildis und den beiden Kindersärgen der Fall war, wurde mit der größten Behutsamkeit herausgenommen und untersucht, von Schutt und Steinen befreit, und sowohl die Form und Größe der Särge, als die Lage der vorgefundenen Gebeine von dem für diesen Zweck zugezogenen Maler Orell aus Halle aufgemessen und aufgezeichnet. Nachdem dies geschehen und über den aufgefundenen Inhalt der Särge eine Verhandlung aufgenommen war, wurden diese wieder mit den bereits angefertigten Steindeckeln, die den alten nachgebildet sind, bedeckt.

Es ist die Absicht, auf jedem Deckel, in Majuskelschrift, den Namen etc. der darunter bestatteten Person einzuzuschreiben, auch verband man sich zu dem Antrage, diese Gräberstätte, die sich, als in der Mitte der Kirche

gelegen, zu einem gemeinschaftlichen Monumente nicht eignet, mit einer nicht zu hohen Einfriedigung zu umgeben.

Der Sarg Conrad's des Großen war mit größerer Sorgfalt ausgearbeitet, als die Särge der übrigen Fürsten; es fand sich aber die Sage bestätigt, daß gerade dieser Sarg schon früher der Gegenstand von Nachsuchungen gewesen sei. Nur wenig Knochenüberreste und Theile eines Schädels waren noch vorhanden, aber nicht mehr in ihrer ursprünglichen Lage.

In den übrigen Särgen, von welchen nur der Heinrich's II. nicht aus einem Steinlocke bestand, sondern aus mehreren Porphy- und Sand-Steinen nach der oben angedeuteten Form zusammengesetzt war, fanden sich Ueberreste der Gebeine mehr oder weniger in der natürlichen Lage vor, so daß eine absichtliche Durchwühlung nicht angenommen werden konnte. Nur aus dem Grabe der Gemahlin Conrad's des Großen, Lucardis, war bei einer von dem Thüringischen Alterthums-Verein im Jahre 1827 vorgenommenen Aufnahme der Ruinen durch den bald nachher verstorbenen Bau-Conducteur Bergner der sehr wohl erhaltene Schädel herausgenommen worden; es wurde derselbe bei dieser Gelegenheit wieder zurückgegeben und in den Sarg gelegt. Selbst der Steinsarg des im Turnier geliebten Grafen Conrad wurde vor der nördlichen Eingangsthr wohl erhalten aufgefunden. Er enthielt das Skelett eines Mannes von starkem Knochenbau und einer Größe von 5 Fuß 8 Zoll. Neben seinem Sarge fand man zur Linken den seines Freundes Werner — wie der Chronist berichtet — aus mehreren Steinen, ähnlich construirt, wie der Heinrich's des Jüngeren.

Mehrere Skelette waren von ungewöhnlicher Größe. Das Heinrich's II. maß 5 Fuß 11 Zoll, und aus der Länge der eingehauenen Vertiefung für den Körper, die bei dem Markgrafen Dietrich von Lansitz 6 Fuß 7 Zoll, bei Friedrich von Brenz 6 Fuß 4½ Zoll etc. beträgt, ist auf eine noch beträchtlichere Größe zu schließen.

In dem Steinbehälter für die Gebeine der Gräfin Mechtildis wurden nur verschiedene Knochenreste und Stücke von Gewändern, und in den Kindersärgen nur wenige Knochen vorgefunden. Die Skelette Heinrich's I. und Heinrich's II. fanden sich noch beinahe vollständig erhalten.

Das aus Erz gegossene Monument, dessen Bothen und von Dreihaupt erwähnen, von welchem jedoch sonst, so viel hieüber bekannt, keine Nachrichten auf unsere Zeit gekommen sind, bestand, wie in der Kirche zu Wechselburg, wahrscheinlich nur aus einzelnen, auf die verschiedenen Gräber gelegten Erpplatten mit der Figur des darunter Bestatteten, da ein zusammenhängendes Monument, das schon wegen der verschiedenen Begräbniszeiten nicht wohl auszuführen war, auch die Gräber nicht alle bedecken konnte. Auf keinen Fall ist das jetzige Monument, im Renaissancestyl des 16. Jahrhunderts, eine

*) Es wurde dieser leere Sarg für den des Grafen Heinrich III von Wettin (Conrad's Urenkel) gehalten, der am 25. März 1217 als zwölffähriger Knabe starb, und links vom Sarge seines Vaters Ulrich beigesetzt ward. Mit ihm elosch das Wettiner Haus.

Nachbildung des ersten, wenn auch die einzelnen Figuren vielleicht jenen ursprünglichen Erzbildern nachgeformt sind. Das jetzige Monument, von welchem eine eben nicht gelungene Abbildung von Dreihaupt gegeben, und Puttrich die einzelnen Figuren der Fürsten mittheilt, hat mit seinen beiden Stufen eine Höhe von 11 Fuß 10½ Zoll, eine Breite von 10 Fuß 3 Zoll und eine Länge von 25 Fuß 5½ Zoll. Die Länge des eigentlichen Monuments beträgt, in den Gesämen gemessen, 20 Fuß 3 Zoll, dessen Breite 7 Fuß 4½ Zoll. Da nun die Weite des Mittelschiffes zwischen den Pfeilerschäften nur 21½ Fuß ausmacht, so würde das Monument, an der bisherigen Stelle errichtet, den Raum hinter demselben vollständig abschließen, und dieser daher für den Kirchenbesuch ganz verloren gehen. Es ist demnach genehmigt, daß das Monument vorläufig an der westlichen Thürwand aufgestellt werden und eine Inschrift diese Versetzung bezeichnen soll.

Hinter dem Monument, auf der westlichen Wand der eingebauten Kirche befand sich früher folgende Inschrift:

Haec Domus Sepulturae Illustrissimorum Principum ac Dominorum Marchionum Misnensium renovata et aedificata est regnante Illustrissimo Principe ac Domino Domino Augusto Duce Saxoniae, sancti Romani Imperii Archi Marchallo et Electore, Landgravo Thuringiae, Marchione Misniae, Burgravio Magdeburgensi. Anno nati Christi 1567. Mens. Octobr. tempore Quaeestoris Wolfgangi Girschingi, Cici Torgensis et Pastoris hujus Ecclesiae August Beinreit;

die zunächst andeutend dürfte, daß es eine Hauptbestimmung dieses Baues war, den hier beigesetzten hohen Ahnen des Königlich Sächsischen Regentenhauses ein Begräbnißhaus zu errichten. Das Monument enthält die Statuen

1. des Markgrafen Conrad,
2. seiner Gemahlin Lucardis,
3. seiner Schwester Mechtildis,
4. des Grafen Heinrich des Älteren,
5. des Grafen Heinrich des Jüngeren,
6. des Markgrafen Dietrich von Lausitz,
7. des Grafen Friedrich von Brena,
8. des Grafen Conrad, eines Sohnes des Markgrafen Dietrich,
9. des Grafen Ulrich, Sohnes Heinrich's des Älteren,
10. des zwölfjährigen Grafen Heinrich, eines Sohnes des Grafen Ulrich.

Der Graf Conrad, Sohn des Markgrafen Dietrich, fiel am 17. November 1175 zu Wien im Turnier, und der Sarg desselben ist, obgleich das Monument auch seine Statue enthält, nicht in der Kirche, sondern wie bereits oben angeführt, vor der nördlichen Eingangsthere derselben aufgefunden. Der Erzbischof Wichmann zu Magdeburg hatte nämlich die Theilnahme an diesen Rit-

terspielen, welche in damaliger Zeit viele Opfer forderten^{*)}, mit dem Banne belegt, und wollte, von dem unglücklichen Ende seines Verwandten benachrichtigt, seine Bestattung in der Klosterkirche des Petersberges nicht zugeben. Nur auf die inständigsten Bitten des Vaters des Gefallenen und der übrigen hohen Anverwandten, welche eidlich gelobten, diese Kampfspiele in ihren Ländern nicht ferner zu dulden, gestattete er, wie der Chronist angiebt, dessen Beerdigung „ante introitum ecclesiae occidentalem“, die am 15. Februar 1176 statt fand, nachdem der Priester, der dem Verstorbenen die Sacramente gereicht und ihn vom Banne absolvirt hatte, die Bußfertigkeit desselben durch einen Eid bekräftigt und der Bischof Weruer zu Merseburg die Erlaubniß des Papstes dazu sich zu Rom erwirkt hatte.

Eine nach Westen gerichtete — jetzt vermauerte — Thür ist nun aber nur im südlichen Kreuzarme vorhanden. Sie war auch früher jedenfalls nur von untergeordneter Bedeutung, und führte zum Kreuzgange. Die auch hier angestellten Nachgrabungen haben kein Resultat geliefert, und es ist daher am so weniger zu bezweifeln, daß jene beiden Steinsärge, zur Seite des nördlichen Einganges, dem Grafen Conrad und seinem Freunde, dem Ritter Weruer, der auch später für den Gefallenen eine Pilgerfahrt nach dem gelobten Lande unternahm, gehören.

Wahrscheinlich ist der größte Theil der Kirche noch mit Grabstätten angefüllt, was jedoch nicht weiter untersucht ist. Beim Bau fand man vor dem Hochaltar die Trümmer von zwei über einander gesetzten hölzernen Särgen mit Ueberresten von Gebeinen und vermoderten Gewändern. Auch in den Seitenschiffen und im Kreuzgange stiefs man beim Einigraben der Rüststangen auf Gräber.

Im dreißigjährigen Kriege brannten am 22. April 1636 durch die Fahrlässigkeit sächsischer Reiter die Schäferei und die Scheunen nieder.

Im Jahre 1697 verkaufte König August von Polen das ganze Amt Petersberg mit allem Zubehör für 40000 Thaler an den damaligen Churfürsten Friedrich III. von Brandenburg. Am 8. bis 11. März 1698 fand die Uebergabe, am 19. März die Einverleibung an das Herzogthum Magdeburg, und am 15. Mai 1699 die Huldigung statt, bei welcher der Kanzler von Jena aus Halle dieselbe annahm. Seit dieser Zeit wurde das Amt verpachtet.

Der Amtmann Lenz bewirkte im Jahre 1726 die Verlegung der Oekoonomiegebäude an den Fuß des Berges. Im Jahre 1737 fand auch die Verlegung der Schäferei dahin statt, nachdem die auf dem Berge gelegene im Jahr vorher abgebrannt war, und es wurden alle Gebäude von Grund aus neu aufgeführt. Das sogenannte Schloß, welches bisher zur Wohnung des Amtmanns

^{*)} Es waren binnen Jahresfrist in hiesiger Gegend allein 16 Ritter auf diese Weise umgekommen.

und zur Amts-Oekonomie gedient hatte, ging allmählig ein, und man verwendete die Ruinen auf der Höhe des Berges zum Bau der neuen Wirtschaftsgebäude. In diesem Schlosse befand sich ein großer Saal, der sogenannte Mönchsaal, in welchem ein Relief die fünf Stifter von Klöstern, mit den Kirchen in den Händen, darstellte, nämlich Markgraf Conrad mit der Kirche auf dem Petersberge, Markgraf Otto mit der Kirche zu Altencelle, Markgraf Dietrich mit der Kirche zu Dobrilugk, Graf Dedo mit der Kirche zu Schillen — jetzt Wechselburg — und Graf Friedrich von Brens mit der Kirche des Klosters Buch. —

v. Dreihaupt giebt eine im Jahre 1736 gefertigte Zeichnung desjenigen Theiles dieser Stuckarbeit, welcher damals noch erhalten war, und sie stellt die drei erstgenannten Stifter mit ihren Kirchen dar. Der übrige Theil des Bildwerkes war bereits unkenntlich geworden. Es läßt sich aus dieser Darstellung entnehmen, daß die Kirche auf dem Petersberge auf der Kreuzung der Dachfirste des Langhauses und des Querschiffes einen Dachreiter trug.

Nach Osten zu, wo jetzt das Schulgebäude steht, befanden sich die Oekonomiegebäude des Klosters, das Probianthaus etc. In der hohen Manier, welche das Kloster umgab, waren zwei Thore, das wohl später so benannte Schaalthor nach Westen und das Schulthor nach Osten, angebracht. Im Jahre 1748 war, nach des dortigen Pfarrers Bothen Geschichte des Augustiner-Klosters auf dem Petersberge, noch der Eingang eines unterirdischen Ganges zu sehen, der zu dem nahe gelegenen Dorfe Krosigk geführt haben soll; wahrscheinlich eine Sage, wie sie bei den meisten Klöstern und Burgen gefunden wird.



Das Wappen des Klosters bestand nach einem aufgefundenen Steine aus einem sich durchkreuzenden Schlüssel und Schwerde (Petrus und Paulus andeutend).

Fast 300 Jahre lang waren die Ruinen der Kirche auf dem Petersberge, mit Ausnahme des zum Gottesdienste eingerichteten Theils, den Einwirkungen der Witterung Preis gegeben, die sich um so zerstörender hier zu erkennen geben, da hier der Sturm mit einer fast beispiellosen Gewalt den Regen in die Fugen des Mauerwerks treibt. Es ist dies von dem zwar festen aber nicht immer sehr lagerhaften Porphyr des Berges aufgeführt und besteht aus sogenannten Füllmauern, einer beton-ähnlichen Auffüllung zwischen zwei Verblendungsmanern von Steinen, wie sie gerade der Bruch lieferte, bei welcher aber auf Einbindung in die Auffüllung nur wenig Rücksicht genommen ist. Die Ecken, Gesimse, die Fenster- und Thür-Einfassungen, der Bogenfries und die Einsrahmung einzelner Abtheilungen der Mauer mittel Lisenen, wie diese reicheren Architekturtheile haupt-

sächlich an dem vom Probst Ekkehard zwischen 1174 und 1184 vorgenommenen Vergrößerungsbau — Kreuzschiff und Chor — sich finden, sind, soviel sich erkennen läßt, von den Sandsteinen der Bernburger oder Beesenburger Brüche gefertigt. Der Mörtel, der sich bei diesen Manern reichlich vorfindet, ist fest und gut, und diesem Umstande allein ist es zuzuschreiben, daß bei diesen zerstörenden Einwirkungen noch so viel Ueberreste des Bauwerkes sich erhalten haben. Dessenungeachtet war der Mörtel am großen Thurme, insbesondere an der Westseite, doch so rein aus den Fugen gewaschen, daß man die Spur desselben in der äußeren Verblendung kaum noch erkennen konnte, und die den Thurm fortwährend umschwärmenden Dohlen — die selbst beim vorschreitenden Restaurationsbau kaum zu verschrecken waren —, Sperlinge und andere Vögel hatten durch das Loospicken des Mörtels etc. viel zur Zerstörung beigetragen. Ganz besonders aber waren die drei Verbindungsbögen zwischen dem Thurme und der Kirche mit ihren, die ganze Oetmauer des Thurmes stützenden Quaderpfeilern schadhast geworden, was den Unterzeichneten



veranlaßte, schon im Jahre 1846 dieselben untermauern und dabei nach der Pfeilerseite Stüchbögen anbringen zu lassen, um die Pfeiler restauriren zu können, ohne die Bögen zu erschüttern. Auch die Einwirkung des zweimal stattgefundenen Brandes — 1199 und 1565 — gaben sich an mehreren Stellen, vorzüglich in den Wänden des Thurmes, den eben erwähnten Verbindungsbögen und Pfeilern desselben noch deutlich kund.

Die Zeichnungen Blatt 9, 10 und 11 des Puttrich'schen Werkes geben ein Bild des Zustandes, in welchem sich das Bauwerk befand. Im Chor und seinen Nebenräumen hatte sich die Bruchstein-Einwölbung zwar noch erhalten, war aber so abgängig geworden, daß sie sich in der Abside nicht mehr beibehalten ließ. Der Putz im Innern fehlte; nur in der Abside und in anderen Theilen des Chors war er stellenweise noch vorhanden, und hier waren an den Fensterschaften noch deutliche

Spuren einer Wandmalerei zu erkennen. Der in Halle noch lebende Pastor Leiste, der in den Jahren 1814 bis 1842 als Pfarrer auf dem Petersberge fungirte, entsinnt sich, auf dem einen Pfeiler zwischen den Absidenfenstern die Maria mit dem Jesukinde, auf dem andern die jugendliche Gestalt Johannis des Evangelisten im blauen Gewande, und an der südlichen Chorwand Adam und Eva unter dem Baume der Erkenntnis gesehen zu haben. Die Schmiegeln der Fenster waren mit Arabesken in gelber und schwarzer Farbe verziert.

Am 8. September 1833 besuchte der Ober-Bau-Director Schinkel den Petersberg und sagte in seinem Reise-Berichte:

„Die Erhaltung als Ruine ist von Wichtigkeit, theils weil diese Gebäude auf der isolirten bedeutenden Höhe in der ganzen Provinz dominiren und einen wesentlichen Theil der Gegend ausmachen, theils weil sie auch ihrem Style nach und historisch höchst merkwürdig sind. Die Partie der Altar-Tribüne, das interessanteste Stück, geht aber seinem völligen Untergange stark entgegen, wenn nicht die Gewölbe von oben durch zweckmäßiges Vergießen und Abdeckung geschützt werden“ etc.

Um das Jahr 1840 dachte man ernstlich daran, die eingebaute Kirche zu erweitern, da sie für die Gemeindeglieder viel zu klein und, obwohl auf dem Gipfel des *Mons serenus* gelegen, doch der feuchteste und düsterste Aufenthalt andächtiger Christen war, den man finden konnte.

Die weitere Verfolgung dieses Planes rief mancherlei Vorschläge und Bedenken, ja sogar den Antrag hervor, aus Ersparungs-Rücksichten einen Theil der damals gefahrdrohenden Ruine abzutragen, was den Unterzeichneten im Januar 1842 veranlaßte, sich gegen diesen Vorschlag zu erklären und vielmehr zu beantragen, daß die Kirche in ihrer ganzen Ausdehnung und früheren Gestaltung wieder hergestellt werde.

Durch das Rescript des Königlichen Ministerii vom 15. April 1842 wurde demselben der Auftrag ertheilt, zu einem solchen Restaurationsplan den Entwurf aufzustellen, und zur Bearbeitung desselben wurde ihm der damalige Bau-Conducteur Donner — jetzt Bauinspector in Danzig — zur Hilfe gegeben.

Die gegen den Schluß des Jahres 1842 eingereichten Pläne wurden von dem Geheimen Ober-Baurath Stüler, Architekten Sr. Majestät des Königs, und dem Conservator der Alterthümer, Geheimen Regierungs- und Baurath von Quast revidirt, in einzelnen Theilen abgeändert, und der reine romanische Baustyl in allen Theilen durchgeführt. Dem Baumeister Stapel zu Halle — später Stadtbaurath in Breslau — wurde die specielle Veranschlagung dieses Restaurationshauses übertragen, welcher die Kosten ohne Orgel zu 43579 Thlr. 16 Sgr. 6 Pf. berechnete, eine Summe, an welcher man damals noch zu ersparen hoffen durfte.

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VIII.

Im Jahre 1843 besuchte Se. Majestät der hochselige König von Sachsen den Petersberg und äußerte gegen den Pastor Phillip, welcher Allerhöchstdieselbe begleitete und mittheilte, daß der Entwurf zum Wiederaufbau gefertigt sei, daß er bei der Einweihung zugegen sein wolle, wenn er den Tag erleben sollte.

Se. Majestät der jetzt regierende König von Preußen, Allerhöchst welcher am 3. Januar 1831 mit Sr. Majestät dem jetzt regierenden König von Sachsen den Petersberg besucht hatte, genehmigte mittelst Cabinets-Ordre vom 16. October 1847 nicht nur die Ausführung dieses Restaurationshauses, sondern auch die Herstellung der in der Nähe der Kirche gelegenen hauffälligen Pfarr- und Schul-Gebäude. Dagegen wurde durch eine anderweitige Allerhöchste Cabinets-Ordre vom 5. Juli 1848 bestimmt, daß der Bau bis auf ruhigere Zeiten zurückgelegt werden solle.

Als diese eintraten, wurde zunächst im Jahre 1852 ein Umbau des Pfarrhauses vorgenommen, der einen Kostenbetrag von 4029 Thlr. 29 Sgr. 4 Pf. erforderte, und bei dieser Gelegenheit zugleich ein Wirtschaftsgebäude des Pfarrers beseitigt, welches unmittelbar an die Capelle *Mariae Virginis* angebaud und mit einem Gewölbe versehen war.

Gleichzeitig wurde auch das Schulhaus mit einem Kostenanwande von 2262 Thlr. 22 Sgr. 5 Pf. größtentheils neu gebaut.

Unterm 7. Februar 1853 wurde der Herstellungsbau des östlichen Theils der Kirche bis zum Langhause genehmigt und in Angriff genommen. Die Genehmigung zum Bau des Langhauses folgte am 25. Mai 1854 und die des westlichen Thurmes unterm 17. December 1855.

Die Vollendung des ganzen Baues ist im Laufe des Jahres 1857 erfolgt, und dazu, selbst ohne die zu 1800 Thlr. veranschlagte Orgel, ein Kostenbetrag von mehr als 46000 Thaler erforderlich gewesen.

Die Gründe, weshalb, bei aller Rücksicht, die man auf jede zulässige Ersparniß genommen hat, sich die Kosten doch höher belaufen haben, als der Stapelsche Anschlag sie berechnet, beruhen

1. darin, daß seit Aufstellung dieses Kosten-Anschlages 12 Jahre vergangen sind und das Bauwerk in dieser Zeit natürlich um so viel schlechter geworden ist, also auch so viel mehr hat erneuert werden müssen;
2. aber auch darin, daß die Zeit der Ausführung unglücklicherweise mit den Jahren der anhaltenden Theuerung zusammentraf, wodurch sich die Tagelöhne nicht unerheblich gesteigert haben. Ein großer Theil der Maurer-Arbeiten eignete sich aber nur zur Ausführung in Tagelohn, da, was sich früher gar nicht beirtheilen ließe, so viel von dem alten Gemäuer abgenommen werden mußte, als sich noch als vom Feuer oder der Einwirkung der Nässe zerstört und unhaltbar ergab. — Außerdem wurden

3. hinsichtlich der inneren Ausstattung selbst, während des Baues die Anforderungen über den früheren Anschlag hinaus noch sehr gesteigert, was zum Theil darin seinen Grund hatte, daß sich beim Aufräumen des Schuttes Spuren einer reicheren Ausschmückung zu erkennen gaben.

Die Kirche ist mit der größten Genauigkeit dem früheren Bau nachgebildet und dieser, unter der Oberleitung des Unterzeichneten, durch den Kreis-Baumeister Wolf zu Halle und den Bauführer Stark ausgeführt. Die Steinhauer-Arbeiten wurden von dem Steinhauemeister Merckel, die Mauer-Arbeiten von dem Maurermeister Loreux, die Zimmer-Arbeiten von dem Zimmermeister Helm, Vater und Sohn, — sämtlich aus Halle —, die Tischler-Arbeiten, insbesondere die Thüren und Stühle, von welchen sich auf Blatt 18 eine Zeichnung findet, durch den Meister Reifshauer zu Naumburg gefertigt. Bei den Entwürfen der Details haben außerdem noch der jetzige Kreis-Baumeister Lüdcke zu Breslau und der Bauführer Ende mitgewirkt, die zur Zeit des Baues nach einander mit dem Restaurationsban der Kirche zu Pforta beschäftigt waren.

Die noch vorhandenen Reste des alten Bauwerkes enthalten Andeutungen genug, um über die Hauptconstructionen und Verzierungen nicht im Zweifel zu bleiben. Es fanden sich außerdem beim Umbau des Pfarrhauses und bei der Aufräumung des Schuttes noch viele Ornamente vor, welche zum Theil wohl der Architektur des Kreuzganges angehört haben mögen und als Vorbilder dienen, wenn sich die ursprünglichen Verzierungen einzelner Theile nicht mehr ermitteln ließen. Das Material der früheren Dachdeckung läßt sich zwar mit völliger Gewißheit nicht angeben, indeß lassen die vielen im Schutt aufgefundenen Bruchstücke vermuthen, daß die Dächer mit Hohlziegeln bedeckt gewesen sind. Die Absiden hatten, wie dies auch beim Naumburger Dome etc. der Fall ist, nur ihre Werksteinbedeckung.

Die Kirche ist eine Pfeilerbasilika. Wie aus dem Situationsplan auf Blatt B ersichtlich, beträgt die ganze Länge des Baues in medio 181 Fuß. Von dieser Länge nimmt der westliche Thurm, bei einer Breite von 65½ Fuß, welche die des Langhauses noch um 1 bis 1½ Fuß zu jeder Seite übertrifft, pptr. 33 Fuß ein. Das Langhaus, vom Thurme bis zum Kreuzbau, mißt durchschnittlich 64 Fuß. Vier Mittel- und zwei Wandpfeiler von achteckiger Grundform, die unter dem Capital ins Viereck übergeht, scheiden vermittelst der über dieselben gespannten Gurtbögen auf jeder Seite die im Lichten 14½ Fuß breiten und 19 Fuß hohen Seitenschiffe von dem Mittelschiffe ab, welches, bei einer Weite von 21½ Fuß, eine Höhe von 42 Fuß hat. Der Kreuzbau, dessen Höhe mit der des Langhauses übereinstimmt, nimmt von der oben angegebenen Länge der ganzen Kirche circa 37 Fuß ein und springt, bei einer Tiefe von 84 Fuß, auf jeder Seite um pptr. 15 Fuß über die Breite des Langhauses

vor. Diese drei Abtheilungen des Gebäudes sind mit Holzdecken versehen, wogegen die übrigen Theile, der hohe Chor mit seinen Seitencapellen und den darüber befindlichen offenen Hallen, die gleichsam als eine Fortsetzung der Seitenschiffe des Langhauses zu betrachten sind, und der vortretende runde Chorschluss, Wölbungen haben. Die Länge des hohen Chores mißt, bei einer Breite von 48½ Fuß, die also die des Langhauses auch noch zu jeder Seite um 3 Fuß überragt, 35 Fuß, und die Chorabside tritt vor dieser Abtheilung noch um 15½ Fuß heraus. Das Mittelschiff des Chores stimmt mit dem des Langhauses in der Breite überein; dagegen liegt die gewölbte Decke 3 Fuß tiefer als die Balkendecke des Gebäudes. Der Thurm öffnet sich nach dem Langhaus in drei hohe Hallen, und da eine gleiche Verbindung auch zwischen den Räumen des Langhauses und denen des Kreuzbaues statt findet, desgleichen auch die offenen Seitenhallen des hohen Chors den Einblick in dieselbe gestatten, so gewinnt man im Innern eine Gesamtübersicht des ganzen Bauwerks, die den Eindruck von Großartigkeit und Würde hervorruft.

Wo früher die Orgel angebracht gewesen ist, läßt sich zwar nicht nachweisen, aber wohl vermuthen, daß man einen Theil des weidläufigen Thurmbaues dazu eingerichtet hatte, in welchem sich, nach den Ueberresten der eingemauerten alten Kragsteine zu urtheilen, vier Etagen befanden. Auch bei der gegenwärtigen Restauration wurde dem mittleren Theile, der Verlängerung des Mittelschiffes, diese Bestimmung angewiesen und der Orgelchor durch drei von einem Pfeiler getragene Gurtbögen unterstützt. Man hatte dabei, wenigstens nach der Seite des Langhauses, das Vorbild einer ähnlichen Anordnung in der Kirche zu Wechselburg vor Augen. Diese Bogenstellungen schließten im unteren Rame der Kirche einen für die Errichtung des mehrerwähnten Epitaphiums der Wettin'schen Fürsten würdigen Platz ab, der für diesen Zweck um so geeigneter ist, da die hohe Rückwand des Monuments, die nur von der vorderen Seite bearbeitet ist, sich an die westliche Mauer des Thurmes lehnt. Ueber der Bogenstellung nach dem Mittelschiffe der Kirche bildet eine Steinbrüstung, aus Säulen und Rundbögen bestehend, den Abschluß des Orgelchores. Die Capitale dieser, wie aller bei der Wiederherstellung im Gebäude angebrachten Säulen sind vorgefundenen Mustern nachgeformt.

Die Pfeiler, welche das Mittelschiff des Langhauses von den Seitenschiffen abcheiden, waren im Restaurations-Entwurfe viereckig, mit Rundstäben an den Ecken, als der gewöhnlichen Anordnung, wie sie auch an den Gurtbögen des Chores etc. vorkommt, angenommen. Bei der Aufräumung des Schuttes fand man aber nicht nur die nach einem unregelmäßigen Achteck — die Ecken kürzer abgeschnitten — geformte attische Base auf, sondern auch noch Bruchstücke der unter dem Capital angebrachten Uebergänge in das Viereck, deren nischen-

artige Gestaltung durch Figuren, und zwar an dem aufgefundenen Steine durch die eines Adlers, ausgeschmückt war. Diese, soviel bekannt, sonst nirgend vorkommende Bildung der Pfeiler wurde natürlich beibehalten und macht, in Verbindung mit den nach vorhandenen Mustern reich verzierten Capitälen, jedenfalls den schönsten Schmuck des Bauwerkes aus. Nach Andeutungen des Conservators der Alterthümer, Geheimen Regierungsrath von Quast, entwarf der damalige Baumeister Läddecke zu Koesen die Zeichnungen zu den 32 Ecküberhängen der 8 Pfeiler. Auf Blatt 18 sind einige derselben, so wie den vorgefundenen Mustern nachgebildete Capitäle dargestellt.

In der südlichen Bogenstellung sind

am ersten Pfeiler nach dem Kreuzschiffe:

die segnende Hand Gottes, die Taube, der seine Jungen mit dem eignen Blute speisende Pelican, als das Bild der sich aufopfernden Liebe Christi, und der fromme Hirt;

am zweiten Pfeiler der Apostel Simon, der Hund mit Brosamen und Aehren, zwei Raben an einer Weintraube pickend und der Apostel Johannes;

am dritten Pfeiler der Apostel Paulus, zwei kämpfende Raubvögel, zwei Drachen in verschlungener Stellung und der Apostel Petrus;

am vierten Pfeiler der Apostel Mathaeus, zwei verschlungene Adler über einem phantastischen Kopfe, zwei kämpfende Drachen und der Apostel Jacobus major

angebracht.

Die Pfeiler der nördlichen Bogenstellung enthalten

am ersten Pfeiler von der Kreuzung an, die Bilder der vier Evangelisten: Adler, Löwe, Stier und Engel mit gekreuzten Armen;

am zweiten Pfeiler den Apostel Thaddaeus, einen Kopf mit Palmetten, einen ähnlich verzierten Kopf und den Apostel Jacobus minor;

am dritten Pfeiler den Apostel Philippus, eine Palmette in Schlangenköpfen auslaufend, eine Eule und den Apostel Andreas;

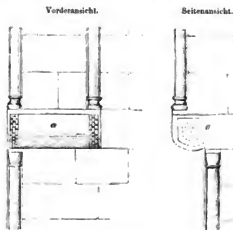
am vierten Pfeiler den Apostel Thomas, einen Raubvogel, ein drachen-ähnliches Uothier und den Apostel Bartholomaeus.

Die Bilder 1 und 4 jedes Pfeilers, also die Apostelfiguren, sind nach der Seite des Mittelschiffes angebracht.

Der westliche große Thurm hat keine Eingangsthür; dagegen findet sich im nördlichen Seitenschiffe, statt des letzten Fensters, also in unmittelbarer Nähe des Thurmes, eine kleine Thür, die durch ihre einfache Gestaltung ihre untergeordnete Bestimmung zu erkennen giebt, und es lange zweifelhaft ließ, ob sie der ursprünglichen Anlage angehöre. Wahrscheinlich diente sie dazu, den Zugang zum Thurme zu vermitteln, ohne die ganze Kirche durchschreiten zu müssen.

Bei dem sich bis zur Höhe der Decke erhebenden

Gurtbogen, welcher das Mittelschiff vom Kreuzban abschneidet — dem *Arcus crucis* —, ist noch die Eigenthümlichkeit hervorzuheben, die allerdings nicht ohne Bei-



spiel ist, daß in einer Höhe von 1½ Fufs über dem Fußboden (unmittelbar über dem Capital der Pfeiler des Langhauses) Consolsteine *a* (vorstehend in der Vorder- und Seitenansicht skizzirt) um einen Fufs vortreten und die lichte Weite des Bogens von 2½ Fufs auf 19½ Fufs verengen. Ob man diese Construction blos als eine decorative Anlage betrachten muß, oder ob man ihr noch eine andere Bestimmung unterlegen darf, läßt sich nicht ermitteln. Zwei correspondirende Oeffnungen in den Pfeilern über dieser Ueberkragung lassen vermuten, daß hier vielleicht ein Querbalken angebracht war und auf diesem ein Kreuz mit dem daran gehefteten Heilande sich erhob.

Im Querschiffe führten zunächst die beiden Haupt-Eingangsthüren nach Süden zum Kreuzgange und dem diesen umgebenden Klostergebäude, und nach Norden zu dem Platze, auf welchem die alte Capelle steht. Diese nördliche Eingangsthür wurde jedenfalls auch nur der Gemeinde geöffnet, wenn diese Zutritt in die Klosterkirche fand.

Am Südportale fanden sich noch die Ueberreste cannelirter Säulen, jede mit acht Streifen, die, wie bei der dorischen Säule, scharf zusammenstoßen, also keine Stęge haben. Selbst die Base ist hier im Achteck gebildet, und beide Säulen unterscheiden sich nur in ihrer Stellung, indem man bei der einen in die Cannelirung, bei der andern auf den Rücken der Zusammenfügung sieht. Eine cannelirte romanische Säule findet sich in hiesiger Gegend nur im Dome zu Naumburg in der Capelle unter dem unvollendet gebliebenen vierten Thurme vor.

Neben jenem Südportale ist im Kreuzschiffe noch eine schmale Treppe in der Mauer angebracht, die vom Kloster zur südlichen offenen Halle, der Capelle *Mariae Virginis*, von einem Podeste dieser Treppe aber auch in den südlichen Kreuzarm führte.

Ohne Zweifel war diese südliche Halle zum Aufenthalte derjenigen Mönche während des Gottesdienstes bestimmt, welche an diesem nicht unmittelbar Theil nahmen, und die Kanzel hatte daher mutmaßlich an der nördlichen Chorwand unter der Statue des heiligen Petrus ihren Platz. Die übereinstimmenden Räume an der Nordseite — die Capelle *Mariae Magdalene* — dienten dann wahrscheinlich als Sakristei, eine Bestimmung, die sie auch jetzt wieder erhalten sollen. In beiden Hallen finden sich noch die Ueberreste von Altären.

Außer den genannten Thüren führte noch ein Seiteneingang nach Westen aus dem südlichen Kreuzarme zum Kreuzgange, der vermauert war und es auch geblieben ist. Es ist dies derselbe, dessen hier schon früher, bei der Erwähnung der Nachsuchung nach dem Sarge des im Tnruier gebliebenen Grafen Conrad von Wettin gedacht worden ist. Endlich hat der gewölbte Raum unter der südlichen Halle noch einen Eingang vom südlichen Kreuzarme.

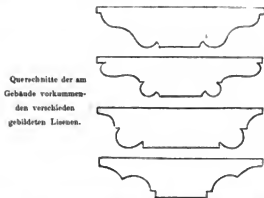
Der vordere Raum des hohen Chors erhebt sich nur um circa $\frac{1}{2}$ Fuß, also um eine Stufe über den Fußboden der Kirche, während der hintere, mit dem Hochaltare, wieder um zwei Fuß oder vier Stufen höher liegt. Von dem erstern führte eine Thür zum gewölbten Raume unter der nördlichen Halle, und eine auch hier in der Mauerstärke angebrachte Treppe vermittelt den Aufgang zu derselben. Nach den noch vorhandenen Andeutungen umwehrt eine hohe steinerne Brüstung mit Säulen wahrscheinlich die dritte Bogenöffnung jeder Halle, und erschwerte den Einblick in diese Räume. Da die südliche als Empore für die Beamten der Gemeinde — Beamtenstuhl — benutzt werden soll, so haben diese Brüstungsgeländer, welche eben so, wie die Brüstung des Orgelchores, aus einer Bogenstellung bestehen, niedriger gehalten werden müssen.

Die steinerne Kanzel, zu welcher man vom Chor nur mit sechs Stufen hinaufsteigt, ist in der Form eines alten Ambon (namentlich wie jener in der Kirche S. S. *Nereo et Achilleo* in Rom) gefertigt. Der Hochaltar, auf den Fundamenten des alten errichtet, wird von einer Bogenstellung im romanischen Styl, mit sechs Säulen in der Vorder- und Hinter-Ansicht und je drei Säulen an jeder Seite umgeben. In einer Entfernung von etwa 3 Fuß hinter dem Altare ist eine Rückwand aus Sandstein errichtet, welche die Höhe des Altars etwa um die Hälfte überragt und als Postament der vier schönen Leuchter und eines Kreuzes dient, welche durch die Gnade Sr. Majestät des Königs der Kirche geschenkt wurden. Sie sind von M. Geiß in Berlin gefertigt und reich vergoldet. Das Kreuz enthält an den Enden der vier Arme in runden Medaillons die Zeichen der Evangelisten, und in der Kreuzung das Haupt Christi.

Was das Aeußere des Gebäudes betrifft, so zeigt der hohe Chor den größten decorativen Schmuck, der

sich glücklicherweise auch noch so weit erhalten hatte, daß er nur der Ergänzungen bedurfte.

An der Abside zieht sich unter dem Hauptgesimse, bei welchem die Hohlkehle sich durch ihre Größe auszeichnet, eine Kugelschnur, wie sie auch an der hiesigen Neumarkts-Kirche vorkommt, um die Rundung, unter welcher der bekannte Bogenfries angebracht ist. Unter den drei Fenstern des Chorschlusses vermittelt ein Gurtgesimse die Abscheidung des oberen vom dem unteren



Theile, den fünf Bogenfelder mit ihren Lisenen schmücken, die bei jenem, in den Zwischenräumen der Fenster angebracht, nur drei Felder bilden. Die Lisenen treffen daher nach der Höhe nicht auf einander.

Ueber der Abside ist der mächtige, fast zu große Giebel durch drei nicht sehr vertiefte Nischen verziert, von welchen die mittlere höher ist, als die beiden andern. Der ganz unverbürgten Sage nach soll in diesen Nischen früher eine Kreuzigung Christi angebracht gewesen sein; doch fand sich gar keine Spur einer Befestigung der Figuren vor, und es ist daher zweifelhaft, ob sie jemals mit solchen verziert gewesen sind. Ein segnender Christus in der Mitte und Petrus und Paulus an den Seiten werden wahrscheinlich für diese Nischen gefertigt werden.

Beim Beginn des Baues wurde die Frage angeregt, ob es nicht besser sei, statt des vollen, einen dreitheiligen Giebel anzubringen. Fenster- oder Thür-Öffnungen, welche im hohen Chore über der Wölbung der Seitenhallen sich vorfinden, deren Bestimmung räthselhaft geblieben ist (siehe das Längenprofil auf Bl. 16), gaben zur Erörterung dieser Frage die nächste Veranlassung. Da jedoch die Ueberreste des unverkennbar alten zusammenhängenden Giebels noch vorhanden waren, zwischen den sich senkrecht erhebenden Seitenmauern des Mittelbaues und den Dächern der Seitengiebel auch sogenannte Wassersäcke entstanden wären, in welchen der Schnee sich anhäufte, so wurde beschlossen, die ursprüngliche Construction beizubehalten.

Die östliche Chormauer weicht in ihren, durch die Abside gebildeten beiden Abtheilungen wesentlich von einander ab. In der südlichen sind unten drei kleine



Fenster angebracht, und die Seitenlisenen gehen bis zu der um das ganze Gebäude sich hinziehenden Base herab, welche, wie aus beistehender Skizze ersichtlich, die Nachbildung der attischen nicht verläugnen kann. In der westlichen nehmen vier Bogfelder unten die Breite dieser Abtheilung ein, von welchen nur die zwei mittleren mit Fenstern versehen sind. Diese fünf kleinen Fenster beider Abtheilungen sind in den Ecken der Gewände fein profilirt und sämtlich verschieden verziert. Von den drei Fenstern der südlichen Capelle hat das eine eine Hohlkehle mit

darin angebrachten einzelnen Rosettchen, während die beiden andern mit Rundstab und Hohlkehle versehen sind. Der Rundstab des einen Fensters ist gewunden, der des andern durch einen Eierstab geschmückt. Die beiden Fenster der nördlichen Capelle sind bloß mit einem Rundstabe eingefasst, welcher nur im Bogenschlusse einmal gewunden und das andere mal mit einem Eierstabe versehen ist.

An der kleinen, nicht viel über die Hälfte hervorstehenden Abseite der Taufnische im nördlichen Kreuzes-

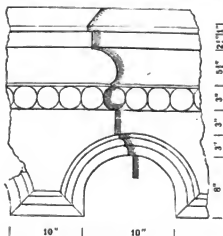


arme ist die große, fast karniesförmig sich gestaltende Hohlkehle des Hauptgesimmes mit einer Palmettenverzierung versehen, wie sie im romanischen Baustyl selten vorkommen dürfte. Es tritt dieselbe jedoch nur wenig vor dem Untergrunde heraus, und die Blattverzierungen sind sehr flach gehalten.

Das nördliche Portal zeigt eine reichere Verzierung als das südliche. Die Base zieht sich bei beiden mit allen ihren Gliedern um die ganze Thür. In den dadurch gebildeten Ecken stehen Säulen mit Würfelknäufen, deren Schaft jedoch glatt ist, und die von dem des südlichen Einganges daher sehr verschieden sind. Unter dem halbrunden Deckstein der Thür, der in zwei Felder getheilt und an der Südseite, so wie auch an der Thür zum Raume unter der Capelle *Mariae Virginis* mit der bekannten Rose geschmückt ist, sind ausgeschweifte kleine Consolsteine angebracht. Die innere Einfassung der vier-

eckigen Oeffnung bildet am nördlichen Eingange einen Eierstab.

Die äußere Architektur des Langhauses ist viel einfacher als die des Kreuzbaues und des Chors. Es gehört dasselbe, nebst dem Thurme, noch der schmucklos gehaltenen ersten Kirche an, und von der Ausstattung durch Lisenen, die auch an dem Querschiffe die Fläche in Mauerblenden von verschiedener Größe theilen — die Querscheidungen treffen auf das Gesimse der Absseiten und auf das Band über dem Anfall des Daches derselben zu —, findet sich keine Spur mehr. Ob der Bogen-

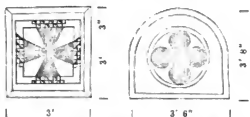


fries unter dem Hauptgesimse sich am Langhause fortgesetzt hat, konnte nicht mehr ermittelt werden; bei der Restauration ist derselbe auch hier angebracht, um diesen Haupttheil des Gebäudes, der im Innern sich durch die Pfeilerreihe so vorthellhaft auszeichnet, im Aeußeren nicht zu sehr zurückzustellen.

Eben so einfach wie das Langhaus ist die südliche äußere Mauer des Chors. An einem Theile derselben fehlt sogar das Hauptgesimse, und es scheint hier ein untergeordnetes Gebäude sich angelehnt zu haben. An dem anderen Theile ersetzt das sich oben um die Mauer ziehende Lisenenband die Stelle des Gesimmes, und die nördliche Chormauer, der gleichfalls das vortretende Gesimse abgeht, unterscheidet sich in dieser Beziehung nur dadurch von der südlichen, daß die Lisenenband noch mit dem Bogenfries versehen ist.

Der Thurm ist an den Ecken mit abwechselnd eingreifenden Quadern eingefasst. Außerdem bilden vier Werksteinbänder mit Abwässerungen eben so viele Absätze, die etwa um 5 Zoll vortreten. Unverkennbar hat diese Anordnung zur Erhaltung des Thurmes viel beigetragen, da die Ablösung der äußeren Mauerschale bei diesen Abwässerungen einen Haltpunkt fand. Nach der Seite der Kirche ist der Thurm mit drei und nach der Südseite mit einem Paar gekuppelter großen Fenster versehen. Nach der Westseite hat diese Thurm-Etage fünf und nach der Nordseite ein einzelnes großes Fen-

ster. Jedenfalls sind diese reichlich angebrachten Fenster-Oeffnungen darauf berechnet, den Schall der Glocken weithin in die Gegend und zu den eingefarrten Dörfern zu verbreiten. Außer diesen großen Fenstern der oberen Etage sind solche am Thurne nur spärlich ange-



bracht, und kleine Oeffnungen, in Form eines Kreuzes — dem Landwehrkreuze ähnlich —, ersetzen auch wohl die Stelle derselben. Am Querschiffe kommen nach der Ostseite zwei Fenster in der bekannten Kreuzblattform vor.

Wie schon oben angeführt ist, stellte das Bild im Mönchssaale des sogenannten Schlosses die Kirche mit einem Thürmchen — Dachreiter — auf der Kreuzung vor. Auch bei der Restauration ist dieser Dachreiter nach einem Entwurfe des Geheimen Regierungsrathes von Quast wieder an dieser Stelle errichtet. Er hat über der Firstlinie des Daches bis zur Spitze des vergoldeten, aus einer Blumenkronen hervorstechenden Kreuzes eine Höhe von 35 Fuß, eine achteckige Grundform und einen Durchmesser von 9½ Fuß. Die Spitze ist mit Kupfer, die acht Seitenwände, welche in eben so viele Giebelwände auslaufen, die mit vergoldeten Knöpfen verziert sind, sind mit Blei bekleidet, die acht Bogen-Oeffnungen der Laterne haben Eckstäulchen mit vierziertem Würfelknauf und Base. Die Metaldeckung dieses Dachreiters hat der Klempnermeister Lorenz zu Magdeburg ausführen lassen.

Den Giebel des hohen Chors, die der Kreuzung und die des Thurnes zieren Steinkreuze, die nach verschiedenen Mustern gearbeitet sind auf Blatt 18 dargestellt sind.

Für die innere Ausschmückung der Wände durch Malerei hat der Geheime Ober-Baurath Stüler, der auch die Güte hatte, sich der Revision der Detailzeichnungen zu unterziehen, einen schönen Entwurf ausgearbeitet, der bei der Ausführung genau beachtet ist. Nur die in der großen Absis anzubringenden Bilder, die, mit Rücksicht auf die früher hier vorhandenen, gewählt wurden — Maria und Johannes auf den Pfeilern, in der Chorkuppel Christus in der Mandorla und zur Seite St. Petrus und Paulus — dürften erst später ihre Ausführung finden.

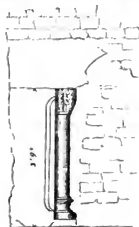
Die reiche Ausbeute an Ornamenten, welche die Aufräumung der Baustelle geliefert hat, wird in einem der Gewölbe unter den beiden Nebenhallen des hohen Chors aufbewahrt. Die meisten derselben sind von dem Bauführer stark aufgezeichnet, und bei den Capitalen der Pfeiler, die das Mittelschiff von den Seitenschiffen

abscheiden, bei den Säulenstellungen unter der Orgelbühne, den Brüstungen der Hallen zur Seite des Chors, bei der Anfertigung des Altars, der Kanzel etc. als Vorbilder benutzt. Die dem Mittelschiffe zugekehrte Säule, welche die beiden Bögen unter der Orgelbrüstung unterstützt, ist auf Blatt 18 dargestellt.

Diese aufgefundenen Ornamente dürften aber zum großen Theil der Architektur des Kreuzganges oder der andern Klostergebäude angehört haben, von denen leider nur noch wenige Spuren zu erkennen sind.

Der Kreuzgang lag nach dem beiliegenden Situationsplan (auf Blatt B) an der Südseite der großen Kirche, und nahm einen Raum von 109 Fuß Länge von Norden nach Süden und von 97 Fuß von Westen nach Osten ein. Nach den aufgefundenen Fundamenten scheint in den Raum des Gottesackers, den er umschloß, an der Westseite noch eine kleine Capelle eingebaut gewesen zu sein, wie man dies bei größeren Klöstern, z. B. dem Liebfrauen-Kloster zu Magdeburg, dem Kloster Walkenried im Harze etc. mitunter findet. Die einzigen Spuren der wahrscheinlich reichen Architektur dieses Kreuzganges sind noch an der Mauer der südlichen Abseite, also zwischen dem Vorsprunge des Thurnes und des südlichen Kreuzarmes und an den Basen von vier Pfeilerbündeln in der Umgebung der alten Verbindungstür bei A zu finden.

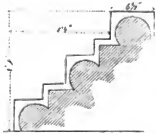
An der südlichen Abseite unter den Fenstern, welche bei der Restauration vergrößert sind, um mehr Licht in die Kirche zu bringen, finden sich in einer durchgehenden Mauerblende von 7 Zoll Tiefe vier ganze und zwei Eckpilaster von 3 Fuß 10½ Zoll Höhe über einem fortlaufenden Sockel. Die Mittelpilaster haben 1 Fuß 10½ Zoll Breite, und es ist, ohnerachtet der schon sehr vorgeschrittenen Verwitterung, doch noch zu erkennen, daß die Ecken derselben in ähnlicher Weise, wie bei den kleinen Fenstern der östlichen Chordwand der Kirche bereits erwähnt ist, mit feingearbeiteten Verzierungen, gewundenen Stäbchen, Hohlkehlen etc. versehen waren. Außerdem schloß sich aber zu jeder Seite dieser Pila-



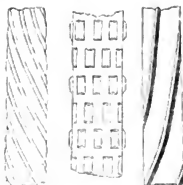
ster noch eine kleine Säule an. Die obere Verbindung der Pilaster untereinander, welche den Abschluß der durch diese Anordnung gebildeten fünf Felder vermittelt, liefs sich nicht mehr nachweisen. Es sind nur noch einige den Anschluß bildende Steine der vorseitig gezeichneten Form vorhanden, welche, mit Berücksichtigung der geringen Höhe unter den Fenstern, auf einen schiedrechten Fries über der Mauerblende hindeuten. Eine durchgehende Sitzbank ist vor dieser südlichen Mauer angebracht, auf welche in den vom Querschiff und Thurm gebildeten Ecken, Säulen mit zierlichen Capitalen angebracht sind.

Die Thüre, welche vom jetzigen Pfarrhofe zum Kreuzgange führt, ist gleichfalls durch Säulen verziert, welche, nach ihren schlanken Verhältnissen und der Kelchform ihrer Capitalen zu urtheilen, einer etwas späteren Zeit angehören dürften. Sie hat jetzt eine scheidrechte Ueberdeckung, bei welcher der im Rundbogen geformte Deckstein fehlt; ob er ursprünglich vorhanden war, ist nicht mehr zu erkennen. Diese Kelchform der Capitalen ist durch Blattwerk verziert, wovon die sonst noch angefundnen Ueberreste überhaupt mannigfaltige Muster enthalten. Bei der Restauration der Kirche sind nur Würfelkämpfe angewendet.

In einer Entfernung von 9 Fuß 9 Zoll (von Mitte zu Mitte) von einander finden sich zur Seite dieser Thür



die Basen von zwei Pfeilerbündeln nach der vorstehenden Grundform, denen in einer lichten Entfernung von 7 Fuß 5 Zoll zwei andere gegenüber stehen. Die zierliche Form und Bearbeitung, mit blattartigen Verzierungen auf den Ecken des Wulstes, deutet gleichfalls auf eine etwas spätere Bauzeit. Am Kirchegebäude kommt zwar die in dem Zeitraume von 1160 bis 1225 übliche Verzierung an den Ecken des Wulstes auch vor; sie besteht aber nur in einer, zwar verschiedenartig gebildeten, aber doch immer einfach gehaltenen Erhöhung (Nase) ohne eine vegetabilische oder animalische Ausschmückung, wogegen die aufgefundenen Ueberreste auch verschlungene Gestalten von Vögeln als das angedeutete Ornament enthalten. Ja bis zum Schneck der Säulenschäfte, die an der Kirche, mit Ausnahme der cannelirten Säule des Südportals, überall glatt gehalten sind, hat man nach diesen Ueberresten die Verzierung der Gebäude gesteigert. Es finden sich Säulen, um welche sich eine prismatisch dreieckige Erhöhung spiralförmig



windet, bei einer andern wechseln kleine Rundstäbe mit segmentartig flach vortretenden Erhöhungen ab, andere Säulenschäfte sind mit kleinen Erhöhungen in Form eines halben Prismas reihenweise besetzt, und bei noch andern ist der Schaft mit einem Netze von länglichen Ranten überzogen. Vom Klostergebäude sind außer den Grundmauern nur bei B noch zwei Fenster übrig geblieben, 4 Fuß hoch, 2 Fuß breit, welche im Rundbogen geschlossen und in ähnlicher Weise wie die Fenster in den Lisenen-Nischen des Chorthalles der Kirche verziert sind.

Unter den mannigfaltig gestalteten Gurtgesimsen kommt im Innern der Kirche die bekannte Form schachbrettartig zusammengesetzter Würfel, insbesondere im Chor und an den Capitalen der den Thurm unterstützenden starken Pfeiler, häufig vor.

Wie bereits erwähnt, ist der Chorraum der Kirche sammt den Hallen, welche diesen einschließen, und den unter den letztern befindlichen Räumen mit Gewölben überspannt. Diese sind ganz schmucklos gehalten und mit wenig Sorgfalt ausgeführt; ein vortretender Knauf, in Form eines Granatapfels, der in der ersten Kreuzkappe des Mittelschiffes angebracht ist und, wie sich aus dem eingemauerten Ringe schließen läßt, zum Aufhängen einer Lampe gedient haben mag, trifft nicht einmal genau auf die Kreuzung der Gratlinien zu. Dagegen finden sich unter den Ueberresten mehrere in einer gebogenen



Form gearbeitete Steine von vorstehend skizzirtem Querschnitte, welche nur als die Gratsteine einer verzierten Wölbung anzusprechen sind. Schlussstein-Bruchstücke sind nicht aufgefunden. Die Statue des heiligen Petrus, die einzige, welche das alte Bauwerk enthält, war am nördlichen Pfeiler des Gurtbogens angebracht, der das Querschiff vom Chor abscidet, also über der Stelle,

an welcher sich jetzt die Kanzel befindet. In der rechten Hand hält sie den Schlüssel, der linke Arm war ausgestreckt, und die abgeschlagene Hand sollte, der Volks-
sage nach, auf eine Stelle gedeutet haben, an welcher ein Schatz vergraben sei. Sie stand auf einer Console unter einem Baldachin. Die Verwitterung war so vorgeschritten, daß die Formen kaum noch zu erkennen und eine Restauration unmöglich war; sie wurde daher abgenommen und bei Seite gesetzt. Am Baldachin waren an der unten gegen den Einfluß der Witterung mehr geschützten Seite Ornamente zu erkennen, die dem Ende des 15. Jahrhunderts anzugehören schienen.

Bei der Restauration sind die Decken verschalt und die ausgekehlt und durch verzierte Consolen unterstützten Balken treten vor. Ueber den Fugen der Bretter befinden sich gekohlte Leisten, wodurch längliche Felder gebildet werden. Das sämtliche Holzwerk der Decken ist mit Oelfarbe eichenholzartig gestrichen und Consolen und Leisten sind mit Arabesken, Blattwerk und Kugelschnitten bemalt. Die Gewölbkappen des Chors und der Hallen zur Seite desselben haben einen

blauen Untergrund mit Sternen. Die Wände sind mit einer hellen gelblich-grauen Farbe gestrichen, gegadert, und diese Quaderung ist abgetönt. Die Haupt-Gurtbögen und die Leubungen der Fenster sind durch Arabesken verziert, und auch sonst zum innern Schmuck noch Gesimse, Feldertheilungen etc. angebracht.

Der Fußboden ist im Schiffe mit abgeschliffenen Fliesen aus der bekannten Ziegelfabrik von Bolze zu Salzmünde, deren Farbe zu der der Wände paßt, im hohen Chor mit Sandsteinsplatten belegt. In jeder Fliese von etwa 10 Zoll im Quadrat sind, um den Fußboden trocken zu erhalten, fünf röhrenförmige Oeffnungen angebracht.

Die Dächer sind mit englischem Schiefer gedeckt, zu dessen Befestigung kupferne Nägel verwendet sind.

Zum Schutz des Gebäudes gegen Gewitter, die zwar selten über diese Höhe hinstreichen und sich gewöhnlich zertheilen, sich aber auch, wenn dies nicht geschieht, um so heftiger entladen, ist ein Blitzableiter aus einem starken, durch Porzellanringe etc. völlig isolierten Kupferdraht angebracht.

Ritter.

Architektonische Studien in Spanien.

I. Burgos.*)

(Mit Zeichnungen auf Blatt C im Text.)

No hay pueblo mas
religioso que Burgos

Burgos liegt nahe der Nord-Westgrenze Altcastiliens, am Ausgang einer Ebene, die von leichten Thälern durchschnitten und von den Flüssen Arlanza und Arlanzon sowie von zahlreichen Quellen bewässert, eine größere Frische und Mannigfaltigkeit der Vegetation darbietet, als sonst in Castilien gefunden wird, und die überdies durch ihre Lage mitten inne zwischen den beiden großen Stromgebieten des Ebro und Duero eine besondere Wichtigkeit erhält. Auf der Südseite von dem Arlanzon be-

spült, der durch die Pisuerga sich in den Duero ergießt, lehnt sich die Stadt nach der Nordseite an eine nicht allzuhohe Bergkette an, auf deren letztem Höhenpunkte sich ein altes Castell befindet. In dieser Lage, sowie in den sonstigen Naturverhältnissen des umliegenden Landes sind die Bedingungen für die geschichtliche Entwicklung von Burgos gegeben. In der weiten offenen Ebene allein zur Befestigung geschickt, mußte es zur Vormauer des christlichen Nordens gegen die Araber werden, die von Osma und Rioja aus zahlreiche Einfälle in diesen Grenzstrich Castiliens und das benachbarte Leon machten. Während so aus der Lage die kriegs-
rische und politische Bedeutung der Stadt hervorging, scheint der bürgerliche und gesellschaftliche Charakter derselben schon früh durch die klimatischen Verhältnisse bedingt worden zu sein. Diese aber sind durchaus nordischer Art. Burgos wird als die kälteste Stadt in Spanien betrachtet; der Winter dauert daselbst, wie man sagt, acht Monate; der Frühling ist kurz und macht bald einem Sommer Platz, in dem nicht selten empfindliche Nachfröste mit der Hundsstagsgluth der Tage wechseln. Doch ist das Klima nicht so gefährlich als in Madrid, denn Burgos erfreut sich eines durchschnittlich sehr guten Gesundheits-Zustandes, und während dasselbe einerseits die Bewohner vor der Verweichlichung des Südens bewahrte, machte es auf der andern Seite das Land selbst

*) Indem ich dem achtverständigen Publicum die Resultate meiner architektonischen Studien in Spanien übergebe, bemerke ich, daß der geschichtliche Theil derselben ohne Berücksichtigung der Hand- und Reisebuch-Literatur lediglich aus spanischen Quellen geschöpft ist. Was die Zeichnungen anbelangt, in denen der Kundige wohl nur zu leicht die Hand eines Laien erkennen wird, so beziehen sich dieselben ausschließlich auf solche Gegenstände, die in den mir bekannten Werken über spanische Baukunst entweder noch gar nicht, oder in abweichender Weise veröffentlicht worden sind. Die Zahl der Werke über die spanische Architektur ist leider sehr gering, sowie unsere Kenntnisse derselben besonders mangelhaft. In „Vila Amil's España artistica y monumental“ befinden sich mehrere malerische Ansichten einzelner von mir erwähnter Denkmäler oder Theile derselben; bei Waring & Marquand „architectural art in Italy and Spain“ sehr wenige. Das von Waring allein publicirte und von Passavant erwähnte Werk: „Architectural, sculptural and picturesque studies in Burgos and its neighbourhood Lond. 1852“ ist mir nicht bekannt geworden. A. d. V.

zu Ackerbau und Viehzucht in einem Grade geschickt, wie er sonst in diesen Theilen Spaniens nur selten gefunden wird. Von Getreide bringt die von vielen Quellen irrigirte Erde Weizen, Roggen, Gerste, Hafer und Mais, von Landfrüchten Bohnen, Linsen, Erbsen und die unvermeidlichen Garbanzos hervor; Wein und Obst fehlen nicht, wenn auch ersterer nicht die Bedürfnisse der Bewohner deckt; in Ilanf und Flachs endlich ist dem Lande das grösste Geschenk geboten. Der Reichtum von Wiesen — in Spanien eine so grosse Seltenheit — führte schon früh zu erfolgreichem Betriebe der Viehzucht; Pferd und Maulthier gedeihen vortreflich, noch besser das Rindvieh, so dafs die Milch von Burgos in ganz Spanien berühmte ist; daran reiht sich die Zucht von Ziegen und Schweinen, vor Allen aber die für die Industrie so wichtige Schafzucht, die hier nicht minder erfolgreich als in den benachbarten, durch Wollenproduction berühmten Leon betrieben wurde. Der hier mehr als sonst — obschon nach unsren Begriffen noch immer wenig genug — verbreitete Baumwuchs bietet Gelegenheit zur Jagd und Bienenzucht. — So erscheint denn dieser Landstrich ganz in Weise einer nordischen Natur gesegnet; und als aus diesen Naturverhältnissen ein reiches Culturleben hervorgegangen war, trug dasselbe mehr als sonst in Spanien einen nordischen Charakter an sich, so dafs es nicht als Zufall betrachtet werden darf, dafs auch in der Kunstbildung nordische Eigentümlichkeit und die geschichtlichen Einflüsse des germanischen Nordens hier in einer Bestimmtheit auftreten, die wir sonst fast nirgends in Spanien finden, und die bei dem steten Kampfe nordischer und südlicher Elemente, der sich ununterbrochen durch die Entwicklung des ganzen Landes hindurchzieht, von der grössten geschichtlichen Bedeutung ist. Es war natürlich, und wird überdies besonders verbürgt, dafs in dem oben geschilderten Landstriche schon früh zahlreiche zerstreute Ortschaften entstanden, von denen mehrere an der durch das Castell gesicherten Stelle am Arlanzon gedrängter bei einander lagen. Diese Ortschaften oder Burgflecken, „Burgos“, wie man sie mit germanischem Namen schon damals nannte, wurden gegen Ende des neunten Jahrhunderts auf Anlaß des Königs Alfons III. von Navarra zu einer Stadt vereinigt, die von dieser ihrer Entstehungsweise den Namen Burgos erhielt, und deren Gründung und Einrichtung dem Grafen von Castilien D. Diego de Porcellis übertragen wurde. Wie sich auch später germanischer und speciell deutscher Einfluss vielfach in der Geschichte der Stadt, insbesondere der künstlerischen, bekundet, so mag auch hier erwähnt werden, dafs nach alter spanischer Ueberlieferung ein Deutscher bei der Gründung der Stadt mit beteiligt gewesen ist. Von den Spaniern wird er mit dem allerdings nicht sehr deutsch klingenden Namen „Nuño Belchides“ genannt. Er sei aus seiner deutschen Heimath als Pilger nach Santiago gewallfahrtet und habe sich dann in Castilien mit der Tochter des

Zeichn. v. Baumann. Jahr. VIII.

oben erwähnten Grafen Diego vermählt. Dies sei der Grund, weshalb Burgos den deutschen Namen erhalten. Geschichtlich mag sich, wie Florez behauptet, diese Ueberlieferung nicht begründen lassen, aber eine gewisse Bedeutung und Berechtigung wird man auch der Sage nicht absprechen können; um so weniger, als uns diese in einem Lande begegnet, in dem auf reine und unvermischte Abstammung zu halten schon seit langer Zeit zu einer fast starren Gewohnheit geworden ist. Das Factum der Gründung selbst ist geschichtlich documentirt und hat im Jahre 884 stattgefunden, nachdem Graf Diego die Heere der Mauren bei Pancorvo geschlagen hatte. Auch der Erbauung und Befestigung einer Stadt erwies sich die Natur günstig, wie der Cultus des Bodens, indem das ganz nabeligende Ontoria in seinem schönen, fast dem Marmor gleichkommenden Steine das herrlichste Baumaterial lieferte, aus welchem denn auch die Mauern sowie fast alle monumentalen Bauten in Burgos wirklich hergestellt sind. Denn die Stadt mußte zunächst mit Mauern umgeben werden, und diese wurden mit dem Castell auf der Höhe in Verbindung gesetzt. Noch sind Reste dieser alten Stadtmauern mit einem Thore erhalten, das nach dem heiligen Martiu benannt ist und die arabishe Construction, jedoch ohne alle Ornamente zeigt. Ich selbst habe in einem der höher gelegenen Theile der Mauer, wo sich dieselbe zum Castell emporzieht, ein ähnliches Thor gefunden, das man mir als die „puerta



de S. Esteban“ bezeichnet hat. Es besteht aus zwei hufeisenförmigen Rundbogenportalen, welche die beiden gegenüberliegenden Seiten eines quadraten Thurmes einnehmen. Ob das Thor von den Arabern oder von ihren christlichen Gegnern errichtet worden, die oft die Formen der arabischen Architektur entlehnt haben, ist wohl nicht leicht zu entscheiden. Wäre Ersteres der Fall, so würde das Thor vor der Gründung der Stadt errichtet sein müssen, denn nachdem die vereinzelt „Burgos“ zu einer Stadt verschmolzen waren, ist dieselbe, so viel wir wissen, nie wieder im Besitz der Araber gewesen; im Gegensatz zu ihrer Nebenbuhlerin Toledo, welches erst zwei Jahrhunderte später dauernd den Mauren entrisen wurde. Was nun die weitere bürgerliche Entwicklung der Stadt anbetrifft, so erhält dieselbe ihren besonderen Charakter dadurch, dafs jenes hehrliche

Element, welches wir schon oben dem ganzen Landtriche zuschrieben, sich hier in höchst erfreulicher Weise concentrirt und fortbildet, ohne daß dadurch auf der andern Seite der kriegerische Ruhm der Stadt Burgos und deren militärische Bedeutung irgend wie geschmälert oder herabgemindert wurde. An die reiche Production des Bodeus knüpft sich bald, wie dies städtisches Leben mit sich bringt, industrielle Thätigkeit, der hier durch die Beschaffenheit der Producte ganz bestimmte Wege angewiesen waren, und welcher der häufige Aufenthalt der Herrscher stets erneute Anregung gab. Der Reichtum von Flachs führte zur Leinenfabrikation; der der Schafheerden zur Wollenweberei, mit deren Producten, namentlich den nationalen Mantos oder mantelartigen Decken, Burgos lange Zeit die baskischen Provinzen, Aragon und Valencia versorgte, von denen es dagegen seinen Bedarf an Wein und Eisen bezog; die hochgeedehene Viehzucht theils zur Bereitung von Käsen, die ebenfalls weithin verfahren wurden, theils zur Ausbildung des Sattlergewerbes, zu dessen Ausübung reichlicher Anlaß durch die Ausrüstung der Heere geboten wurde, welche gerade von hier aus so oft gegen die maurischen Feinde im Süden aufbrachen. So verarbeitete die Stadt mannigfach, was das Land darbot, und die günstige Lage wurde der Grund, daß sich an die Production bald der Handel anknüpfte, für welchen die betriebsamen baskischen Provinzen den Zugang nach Frankreich, die nahe kanabrischen Häfen den Weg nach dem ferneren Flandern eröffneten, welches letztere für seine großen Tuchwebereien seinen Bedarf an Rohmaterial von hier bezog. So wurde Burgos zum Mittelpunkt eines weitverzweigten Verkehrs, der bald die Gründung großer Bank- und Wechselgeschäfte nach sich zog, und es geht uns aus dieser Verbindung von Production, Industrie und Handel das Bild eines gesunden, kräftigen und thätigen Stadtlebens hervor, dem Reichtum und Wohlstand zur Zierde und kriegerische Thätigkeit andererseits zu kräftigem Halte gereichen. Denn diese letztere bleibt auf lange Zeiten hinaus mit jener regen Betriebsamkeit auf das Engste verbunden, und ist es kein Zufall, daß gerade Burgos als die Heimath der größten Kriegshelden gepriesen wird, welche in der Geschichte Spaniens leuchtend hervortreten. Wir wollen nur Fernando Gonzalez nennen, der Castilien von seiner Abhängigkeit von Leon losriß und von den Arabern befreite, und der hier kurz nach der Gründung der Stadt geboren ist; und dann den Cid, der hier im Jahre 1026 das Licht der Welt erblickte. Durch solche Männer und durch den Geist, der sich in ihnen verkörperte, ist Burgos denn auch wirklich zur Schutzmauer und ersten Stadt Alcastiliens geworden.

Daß mit dieser politischen Wichtigkeit auch eine nicht minder große kirchliche Bedeutung verbunden sein mußte, liegt auf der Hand; um so mehr, als Burgos von jeher Liebhabersitz erst der Grafen, und dann der Könige von

Castilien gewesen ist. Nach dem Tode nämlich des letzten Grafen von Castilien, Garcia, fiel Burgos an den König D. Sancho von Navarra, der die älteste Schwester Garcia's zur Gemahlin hatte. Er beschwor im Jahre 1029 zu Burgos selbst, daß er Castilien seinem zweiten Sohne Fernando als unabhängiges Königreich geben wolle. Fernando residirte anfänglich in Burgos, dann in Leon, welches ihm durch seine Verheirathung mit der, erst an Garcia von Castilien verlobten Doña Sancha zugefallen war. Er nannte sich fortan König von Leon und Castilien, mitunter auch wohl „König von Burgos“, um sich von seinem Bruder Garcia von Navarra zu unterscheiden, der wegen einiger castilischen Besitzungen auch den Titel eines Königs von Castilien führte. Wie sich nun schon in dem Titel „König von Burgos“ allein eine sehr hohe politische Bedeutung ausspricht, wie sich durch jene Vorgänge Burgos als der Kern der castilianischen Monarchie darstellt, die sich später zur spanischen Monarchie erweiterte, so ist auch durch jenen Wechsel die kirchliche Bedeutung des Ortes sehr gestiegen. Ein Bischof von Burgos, mit Namen Garcia, kommt schon gegen Ende des 10. Jahrhunderts vor; jedoch war die Kirche von Burgos noch nicht die erste des Landes. D. Fernando suchte sie aus naheliegenden Gründen dazu zu erheben und faßte daher den Entschluß, den Sitz des ersten castilianischen Bisthums von Oca hierher zu verlegen. In Oca befand sich dasselbe schon seit langer Zeit; daneben hatte Valpuesta den ersten Rang unter den castilianischen Kirchen. Als deren Rivalin nun hatte sich die Kirche von Burgos so weit erhoben, daß D. Fernando im Jahre 1039 oder 1040 das Kloster und die Kirche S. Lorenzo daselbst erwarb, um (nachdem schon im Jahre 1033 der Bischof von Oca, Julian, Bischof von Burgos geworden war) den bischöflichen Stuhl von erstgenanntem Orte hierher zu verlegen. Jedoch scheinen sich — wie dies bei der Zähigkeit kirchlicher Verhältnisse auch nicht anders sein konnte — dieser Verlegung mancherlei Schwierigkeiten entgegengestellt zu haben, und erst nach vierzig Jahren konnte dieselbe ausgeführt werden; sie ward indeß nun um so bedeutsamer, als inzwischen das schon etwas in Verfall gerathene Bisthum von Oca zu neuer Würde und Macht sich erhoben hatte. Dies war im Jahre 1068 geschehen, in welchem D. Sancho nicht blos dessen Bestehen garantirt, sondern ihm auch Valpuesta einverleibt und die Kirche S. Lorenzo in Burgos cedirt hatte. Dies alles nun kam Burgos zu Gute, als bald darauf König Alfonso VI. seines Vaters Fernando Vorsatz auszuführen beschloß, in welchem D. Sancho nicht blos die Infantinnen D. Urraca und D. Elvira, den Schwestern König Sanecho's unterstützt und befestigt wurde. So wurde denn im Jahre 1074 der bischöfliche Stuhl von Oca zunächst nach der Kirche S. Maria del Campo de Gamonal, eine halbe Legua von Burgos, dann aber, als die Lage der Kathedrale außerhalb der Stadt nicht passend erschien, im Jahre 1075 nach Burgos selbst verlegt, so

dafs fortan die Kirche von Burgos die Haupt- und Mutterkirche von Castilien wurde (la unica matriz). Reiche Schenkungen folgten dieser Veränderung, der die Päpste, die sich gerade damals eifrig bestrehten, den bis dahin in der spanischen Kirche üblichen gotischen Ritus durch den römischen zu ersetzen, gerade aus diesem Grunde von Anfang an sehr günstig gewesen zu sein scheinen. Von den Schenkungen ist vornehmlich die des königlichen Palastes in Burgos zu nennen, auf dessen Gebiet die neue Kathedrale errichtet wurde. Der Bau wurde rüstig betrieben und, nachdem im Jahre 1088 die Bestätigung aller Schenkungen und Privilegien von Seiten des Königs, und im Jahre 1093 die der Incorporation von Oca mit allen seinen Rechten und Besitzungen erfolgt waren, konnte König Fernando im Jahre 1096 der Kirche als einer vollendeten Erwähnung thun. Dies geschah in einem Document, in welchem der König in Bezug auf die neue Kathedrale die Worte ansetzt: „die Kirche der h. Jungfrau, welche ich zu erbauen befohlen und welche ich zu meiner Zeit — meo tempore — vollendet habe.“ Dieser Bau nun lag, wie jetzt nach Beseitigung der entgegenstehenden Ansicht, sie habe sich auf der Stelle von S. Lorenzo befunden, als gewifs angenommen werden darf, auf derselben Stelle, wo die jetzige Kathedrale steht. Was den Styl des älteren Baues anbelangt, so versteht es sich von selbst, dafs dieser der romanische war, der damals allgemein herrschte. Ueber besondere Eigentümlichkeiten desselben zu entscheiden, möchte schwer sein, doch wird man meiner Ansicht nach nicht weit fehl gehen, wenn man sich die ganze Bauweise als mit der zu derselben Zeit erbauten Abteikirche von Cluny in Burgund nahe verwandt vorstellt. Denn nicht blos, dafs der Einfluß des Cluniacenser-Ordens sich schon seit dem Anfange des elften Jahrhunderts in Castilien sehr bemerklich macht (im Jahre 1033 ward das für Frauen gestiftete Kloster S. Salvador zu Oña auf Bitten der Bischöfe und Herren von Castilien mit Mönchen Cluniacenser Observanz besetzt und dies von Julian von Burgos bestätigt und höchlichst gebilligt); es hat auch an besonderen Bezügen zwischen Burgos und dem Gründer unserer Kathedrale einerseits und Cluny andererseits nicht gefehlt. So hat im Jahre 1065 der Bischof Simon von Burgos freiwillig seine Würde niedergelegt, um sich nebst einem befreundeten Prälaten in das Kloster von Cluny zurückzuziehen, und König Alfons war ein ganz besonderer Gönner des Ordens, mit dessen Haupte, dem Abt Hugo, er in naher freundschaftlicher Berührung stand, wie er denn auch die Kirche von Nagera im Jahre 1079 ganz mit der von Cluny verbunden und zu dem Neubau der dortigen Abteikirche sehr bedeutende Mittel beigelegt hat. Bei dem engen Zusammenhange, der sich im Mittelalter zwischen kirchlichen und baulichen Einflüssen zeigt, liegt die Vermuthung sehr nahe, dafs die mannigfaltigen Beziehungen der Kirche von Burgos, deren Canonici damals

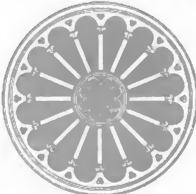
nach der Regel des h. Benedict zusammenlebten, mit der von Cluny, auch eine gewisse Gemeinsamkeit und Uebereinstimmung in den Formen der Abtei von Cluny und unserer Kathedrale hervorgerufen haben. Dafs für spricht auch der einzige Ueberrest, der sich von dem Bau des Königs Alfons in der heutigen Kathedrale erhalten hat. Einen solchen nämlich glaube ich, obschon ihn keiner der spanischen Autoren erwähnt, in einem Portal entdeckt zu haben, welches den Zugang aus dem rechten Seitenschiffe der Kirche in die Capilla del S. Cristo bildet. Dasselbe ist ganz in romanischem Styl gehalten und hat seine mit Säulen und reichem Ornament versehene Vorderseite auffallender Weise nicht der Kirche, wie dies sonst bei Capellenportalen der Fall ist, sondern dem Innern der Capelle selbst zugekehrt. Ich halte es für ein Portal der Kirche des Königs Alfons; vielleicht war es dasjenige, durch welches der Zugang von dem gerade auf dieser Seite liegenden königlichen Palast zur Kirche gebildet wurde. Bei dem im Anfang des dreizehnten Jahrhunderts erfolgten Neubau der Kirche wurde die schöne Pforte erhalten, die bis auf den heutigen Tag der Aufmerksamkeit der Forscher entgangen ist, ein Umstand, der bei dem geringen Interesse für derartige Untersuchungen um so leichter möglich war, als der obere Theil des Portales lange Zeit mit einem alten Bilde der „Virgen de los Remedios“ bedeckt war und, so viel ich mich entsinne, zum grossen Theil noch ist. Jedenfalls kann, wie die Abteikirche von Cluny selbst, die Kathedrale von Burgos als Zeichen jenes hohen Aufschwunges religiöser Empfindung betrachtet werden, die zu jener Zeit alle Völker durchdrang und von der Burgos noch sonst mancherlei Belege bietet. Was nun die weitere Geschichte der Kirche anbelangt, so ist zu bemerken, dafs sich gegen das Ende des Jahrhunderts die zu Gunsten desselben erfolgenden Schenkungen in auffallender Weise mehrten, und dafs ihre geistliche Oberherrschaft einen um so größeren Aufschwung nahm, als dieselbe, obschon nur Sitz eines Bischofs, von jeder Metropolitane herrschaft vollkommen eximirt war. Burgos war unmittelbar dem Papste untergeben, was ihm eine Bedeutung gab, die zwar oft angefochten, aber stets mit Hartnäckigkeit — namentlich gegen den Erzbischof des 1085 den Mannern abgewonnenen Toledo — verteidigt und von den Päpsten, namentlich von Pasqual II., geschützt und auf das Nachdrücklichste bestätigt wurde.

Das zwölfte Jahrhundert sieht die Macht und die Rechte von Burgos in steter Steigerung. In den Unruhen, welche zu Anfang dieses Zeitraums das nördliche Spanien bewegten, konnte die Stadt mit Glück die Vermittlerin machen; 1140 zieht König und Kaiser Alfons VII. von hier gegen Navarra aus; 1146 der Bischof D. Pedro II. mit jenem in den Krieg nach Andalusien, wo er bei der Belagerung von Cordoba seinen Tod fand; 1151 wird hier das Zusammentreffen von Alfons und Ludwig

von Frankreich gefeiert, und wenige Jahre darauf wird hier D. Sancho als König ausgerufen; inzwischen gehen die Douationen an die Kathedrale ununterbrochen fort, sowohl von Seiten des Adels, als der Könige, zu denen die Bischöfe von Burgos immer in sehr nahen und vertrauten Beziehungen standen. So wurden ihnen zahlreiche Schenkungen und rechtliche Privilegien verkannt, für welche der Bischof D. Pedro im Jahre 1163 vom Papst Alexander III. die Bestätigung auswirkt. Als besonderer Gönner der Kirche von Burgos erscheint D. Alfonso VIII., der hier (1170) von den castilischen Ständen mündig erklärt und später mit Leonor von England vermählt wurde, zu deren Brautwerbungen auch der Bischof von Burgos gehört hatte. Unter ihm kam der größte Glanz zu der an sich schon großen kirchlichen Bedeutung von Burgos durch die Gründung des Klosters S. Maria la real de las Huelgas, gewöhnlich „las Huelgas reales“ genannt. Etwa eine halbe Legua von der Stadt, am Ufer des Arlanzon, besaßen die Könige einen Park mit prächtigem Palast, in dem sie sich zur Erholung aufhielten und der deshalb „las Huelgas“, Erholung, genannt wurde. Hier nun errichtete Alfons VIII. auf Bitten seiner Frau Leonor und der Infantinnen D. Berenguela und D. Urraca ein Cisterzienser Nonnenkloster, das an Macht und Würde bald einzig nicht bloß in Spanien, sondern auf der ganzen Welt dastehen sollte. Von Einigen wird der Beginn des Baues in das Jahr 1175, von Andern 1180 gesetzt; gewiß ist, daß das Kloster im Jahre 1185 im Ban begriffen war (als Alfons im Jahre 1185 in Burgos war, stellte er eine Bestätigungsurkunde mehrerer Schenkungen für das Kloster aus, „welches jetzt gebaut wird“); 1187 scheint die erste Anlage vollendet worden zu sein, in welchem Jahre auch die Bestätigung durch Papst Clemens III. stattfand. Reiche Schenkungen begleiteten die Gründung und folgten einander unanfhörlich, die Verleihung der ausgedehntesten weltlichen und geistlichen Rechte ging damit Hand in Hand. Die Gerichtshoheit der Aebtissin erstreckte sich über 14 größere und 50 bis 60 kleinere Ortschaften, in denen sie die Beamten zu ernennen und die königlichen Tribute zu erheben hatte, und selbst in Burgos übte sie sehr wesentliche politische Rechte aus. Das Kloster war für 100 Nonnen aus den Adelsgeschlechtern Castiliens bestimmt, wozu noch 40 Educanden und 40 Laienschwestern zur Bedienung der Nonnen hinzukamen; die Aebtissin war — darin lag ihre große geistliche Gewalt begründet — einzig und allein dem Papste unterworfen. „Única en el todo“ — einzig auf der Welt wurde sie genannt, und noch später haben katholische Schriftsteller gebauert, daß, wenn je ein Papst sich verheirathen solle, nur die Aebtissin von Burgos der Ehre würdig sein könne, seine Gemahlin zu heißen. Oft wurde diese Macht angegriffen, aber stets erfolgreich von der Krone geschützt. Es beruhte dies auf dem einfachen Grunde, daß alle jene große Gewalt eigentlich nichts mehr und

nichts minder als eine Apanage der castilischen Infantinnen war, die sich dorthin sehr häufig zurückzogen, und von dem Angenehmen ihrer Gegenwart an die Gewalt factisch ausübten, wogegen die dem Namen nach regierenden Aebtissinnen nicht viel mehr als ihre Minister waren. Diese Verhältnisse und die Bedeutung des Klosters erhielten sich bis zum 16. Jahrhundert, bis wohin die Huelgas die Zuflucht der Infantinnen und das Hauptbegräbniß des castilischen Herrscherhauses blieben; wogegen schon im Beginn des 16. Jahrhunderts Carl I. (als Kaiser Carl V.) gewaltsam in die Rechte des Klosters eingriff, indem er mehrere ihm tributpflichtige Ortschaften ohne die Zustimmung der Aebtissin verkaufte, bald darauf die Infantinnen andere Klöster vorzogen, und für die Leichen der Herrscher und ihrer Kinder der Escorial zum kolossalen Mausoleum wurde.

In Bezug auf die weit ausgedehnten Bauten der Huelgas ist zu bemerken, daß dieselben theils dem romanischen, theils dem s. g. Uebergangsstyl angehören. Ersterer zeigt der eine kleinere Kreuzgang, die Halle vor der Kirche und ein Theil der Kirche selbst, von wel-



cher vorstehend ein einfaches Rundfenster mitgetheilt ist; den Uebergangsstyl, in welchem sich die Constructionsform des Spitzbogens mit romanischen Details verbindet, zeigt der zweite größere Kreuzgang und der Chor der Kirche, in welchem sich über rundbogigen Seitenarcaden spitzbogige Gewölbe erheben. An den Huelgas ist es auch, wo sich einzelne Spuren jenes Einflusses arabischer Bauformen zeigen, der sich durch die ganze Baugeschichte des spanischen Mittelalters hindurchzieht, in Burgos aber gerade zu den seltenen Ausnahmen gehört. Es geschieht dies namentlich in dem festen und schweren Thurm der Kirche, der über einem Fensterpaar von strenger Uebergangsform, im Spitzbogen mit Zickzack-Ornament umgeben, zwei etwas schwere Fenster mit dem arabischen Hufeisenbogen zeigt, wie wir ihn in dem Bogen von S. Esteban kennen gelernt haben; und ferner in der Capilla de Belen, welche mit Beibehaltung einiger älteren Bestandtheile in reichem glänzendem arabischem Geschmack decorirt und mit einer achteckigen vielleicht schon der Renaissance-Zeit angehörenden Kuppel über-

deckt ist. Der späteren Entwicklung des Spitzbogenstyles, welche man hier gern die „blühende“ nennt, gehört die Decoration des Portales an, welches von dem Kreuzgang in den Chor der Kirche führt.

Der Aufschwung, der sich in der Geschichte des christlichen Spaniens während des 11. und 12. Jahrhunderts bemerkbar macht, sollte im Beginn des 13. Jahrhunderts zu einem erfolgreichen Abschluß geführt werden. Alles, was bisher von dem spanischen Norden gegen die Araber geleistet war, ist mehr defensiver Natur gewesen. Es galt zunächst, den Norden dem Christenthum wieder zu erobern, eine feste und gleichberechtigte Stellung dem Islam gegenüber zu gewinnen. In dieser Beziehung ist unendlich Großes erreicht worden, und mit den so erkämpften Erfolgen hat die Kunst redlich Schritt gehalten. Das große Ereigniß nun, welches jene Gleichberechtigung vollzog, war der Sieg, den in Gemeinschaft mit gleichzeitigen spanischen Fürsten Alfons VIII. bei Las Navas de Tolosa im Jahre 1212 über die Araber erkämpfte. Bei dem engen Zusammenhang, in welchem in Spanien die Kunst mit allen Bewegungen der politischen Geschichte steht, ist es nicht zu verwundern, daß durch dies Ereigniß der Markstein auch einer neuen Kunstentwicklung gegeben ist. Es beginnt damit die Periode der spanischen Gothik. Burgos, die erste unter den castilischen Städten, steht auch in dieser neuen Entwicklung obenan. Zunächst ist aus dem Jahre der Schlacht selbst eine schöne und fromme Stiftung zu nennen, das *Ospedal del Rey*, 1212 von König Alfons gegründet und der Oberherrlichkeit der *Huelgas* untergeben. Die Pfleger gehörten, wie die Nonnen der *Huelgas*, dem Cisterzienser Orden an; Ritter von Calatrava waren Komthure und wohnten bei dem *Ospedal*, mit allen Abzeichen ihrer ritterlichen Würde ausgestattet, jedoch ohne kirchliche Weihe und ohne Verpflichtung zu kirchlichen Functionen in der Kirche des *Ospedals*. Dies dehnte sich allmählig wie eine Stadt über ein weites Gebiet aus, reich an Gebäuden aller Art, die den Fortgang der Architektur von der einfachen strengen Gothik des Uebergangsstyles bis zu den zierlichen und glänzenden Formen der Renaissance bezeugen. Den erstgenannten Styl zeigt namentlich ein dem ursprünglichen Bau angehörendes Portal, welches den Durchgang zwischen zweien der zahlreichen Höfe des Gebäudes bildet. Der



Grundriß hat ganz die romanische Anordnung; statt aller gothischen Profilierungen sind in der Mauer auf beiden Seiten rechtwinklige Vorsprünge angebracht, in deren Ecken Säulen mit strengen und einfachen Kelchcapitellen stehen; die Wölbung darüber aber zeigt die

Form eines sehr gedrückten Spitzbogens, der mit den im romanischen Styl sehr beliebten Zickzackverzerrungen umgeben ist.

Im Jahre 1214 starb der Sieger von Las Navas; ihm folgte in noch jugendlichem Alter sein Enkel, Fernando III., der unter dem Namen „Ferdinand der Heilige“ bekannt und zu den hervorragendsten Erscheinungen der spanischen Geschichte zu zählen ist. Es ist hier nicht der Ort, die hohe Bedeutung dieses Königs für die Entwicklung des spanischen Volkes nachzuweisen; es genüge die Bemerkung, daß es war, der, nachdem das Werk der Gleichstellung der christlichen und arabischen Reiche vollendet war, zuerst im Süden selbst zur dauernden Begründung des Christenthums und der castilischen Herrschaft gelangte. Nicht minder groß ist Ferdinands Bedeutung für die Geschichte der spanischen Kunst, der er wie dem Glauben und der Nationalität seines Volkes ganz neue Bereiche eröffnet hat. Auf der Grenze der beiden obengenannten Perioden der Baugeschichte stehend, ist er es eigentlich, der den gothischen Styl in Spanien begründet und zugleich zu ausgehelter Herrschaft gebracht hat. Die Hinneigung zu den gothischen Formen war allerdings schon vorhanden; schon unter Alfons traten die Zeichen des Uebergangsstyles auf, der auch noch weit in das 13. Jahrhundert hinein selbstständig geblieben war; aber daneben tritt dann, nicht ohne besondere Einflüsse, eine neue Form, ein neues System kirchlicher Baukunst auf, welches fortan, sich allmählig mit dem des Ueberganges verschmelzend, auf mehr als drei Jahrhunderte das herrschende in Spanien bleiben sollte. Nicht geschaffen nun hat König Ferdinand diesen Styl, der vielmehr mit innerer Nothwendigkeit aus dem Bewußtsein des Volkes selbst emporgewachsen ist; wohl aber hat er ihn in dieser seiner tiefen Bedeutung erkannt, und ihm durch Hebung des nationalen Bewußtseins, sowie durch stete Erweiterung des christlich-castilischen Reiches die nachhaltigste Förderung gegeben. Wie dies kein geringer Ruhm für den in Allem ruhmreichen König ist, so ist es auch für Burgos kein geringes Zeichen kunstgeschichtlicher Bedeutung, das erste Denkmal dieser neuen Richtung hervorgebracht zu haben. Die Kathedrale von Burgos begründet den gothischen Styl in Spanien — wie fast gleichzeitig S. Francisco zu Assisi in Italien — in glänzendster Weise und mit dauerndem Erfolge; und dies muß um so mehr als Zeugniß des veränderten Bewußtseins betrachtet werden, als durchaus keine äußere Veranlassung zu diesem Neubau vorlag, indem die damalige Kathedrale noch nicht 150 Jahre stand und, bei der Tüchtigkeit und dem Glanze der Bauten jener Zeit, weder der Restauration noch der Erweiterung bedurfte. Der Neubau ging somit lediglich aus dem freien Entschlusse des Königs und der ihn bestimmenden Personen hervor — wir haben es mit einer dem veränderten Geschmack entsprechenden bewußten Aufnahme eines neuen Systems zu thun. Darin liegt

zugleich ausgesprochen, daß fremde Elemente auf diese Gründung ihren Einfluß ausübten; aber es waren Elemente einer Bildung, die der ganzen damaligen Zeitrichtung entsprach und der sich das spanische Volk innerlich verwandt fühlte. Daß diese Bildung eine nordische war, mag man bei der oben geschilderten geschichtlichen Stellung von Burgos von vorn herein mit Recht annehmen. Haben wir doch selbst auf die Einflüsse des benachbarten Frankreichs in Bezug auf Umgestaltung des geistlichen Lebens, sowie auf die Gestaltung kirchlicher Baukunst während der romanischen Periode hingewiesen. Was dagegen die vorwiegenden Einflüsse während der Periode der Gothik betrifft, so ist es allerdings bei dem fast vollständigen Mangel derartiger Untersuchungen von Seiten der spanischen Forscher schwer, Bestimmtes aufzustellen, indessen glaube ich wenigstens für diesen speciellen — und allerdings wichtigsten — Fall nicht zu irren, wenn ich die Vermuthung ausspreche, daß für diese Zeit deutscher Einfluß an die Stelle des französischen getreten ist, der nebst einigen Einwirkungen von England, auf die ich hier nicht näher eingehen kann, während der romanischen Periode der herrschende gewesen zu sein scheint. Für die späteren Epochen gothischer Baukunst ist dieser Einfluß ganz unzweifelhaft, und wir werden später einen Bischof von Burgos einen deutschen Künstler nach seinem Bisthume führen sehen, durch welchen die gothische Baukunst daselbst zu ihrem letzten Höhen- und Blüthenpunkt geführt worden ist. Ich glaube nun ein ähnliches Verhältniß schon zwei Jahrhunderte früher, während der ersten Entwicklungsperiode der gothischen Baukunst annehmen zu dürfen. Der neueste — und einzige — Geschichtschreiber der spanischen Baukunst sieht im Allgemeinen auch Deutschland als den jetzt allerdings viel bestrittenen Ausgangspunkt der Gothik an, von dem sie sich über den Süden und somit auch über Spanien verbreitet habe. Nicht minder auch erblickt er in der Kathedrale von Burgos das erste und bedeutendste Werk, in dem sich dieser Styl in seiner Reinheit zeigt, was in den ursprünglichen Theilen der etwas früher gegründeten Kathedrale von Leon nicht in dem Maße der Fall gewesen ist; aber in eine specielle Betrachtung, in welcher Weise und unter welchen Umständen sich nun dieser deutsche Einfluß gerade hier bei der Kathedrale von Burgos kundgegeben habe, geht er nicht ein. So möge denn meine Vermuthung, die auf einer genauen Prüfung der Formen des ursprünglichen Gebäudes, sowie der geschichtlichen Bedingungen, unter denen dasselbe entstanden ist, beruht, hier ihren Platz finden. Zunächst ist zu bemerken, daß zu keiner Zeit eine so offenkundige Verbindung des castilischen Herrscherhauses mit Deutschland stattgefunden, als gerade zur Zeit der Gründung unsrer Kathedrale. Allerdings ist eine solche Verbindung früher schon einmal im Werke gewesen. Conrad, der Sohn Kaiser Friedrich's I. war nach Ca-

stilien gekommen, um die Infantin Berenguela, Tochter König Alfons' VIII. und später Mutter Ferdinand's des Heiligen, zu heirathen. Im Jahre 1170 befand er sich zu Burgos am Hoflager des Königs, von dem er daselbst auch zum Ritter geschlagen wurde. Obschon nun die beabsichtigte Vermählung nicht vollzogen wurde, so leuchtet doch schon aus der Absicht eine gewisse Verbindung zwischen den beiden Ländern hervor, für welche ja die Heirathen fürstlicher Personen damals so gut als gegenwärtig Zeichen und Beweise waren. Eine ähnliche, jedoch folgenreichere Verbindung war es nun, als jene D. Berenguela, die Mutter Ferdinand's, für ihren Sohn eine Braut aus deutschem Fürstenstamm auswählte und zwar in der Person von Beatriz, der Tochter des im Jahre 1204 ermordeten römischen Königs Philipp von Schwaben, jüngsten Bruders desselben Conrad, dem einst Berenguela selbst zugebracht gewesen war.

Was aber so eine allgemeine Bedeutung für die Verbindung der beiden Reiche hat, gewinnt eine specielle Bedeutung für Burgos dadurch, daß zur Vermittelung dieses Heirathsprojectes der damalige Bischof von Burgos, D. Maurizio, nach Deutschland gesendet wurde. Da er derselbe ist, unter dessen bischöflicher Regierung und unter dessen besonderem Einfluß der Bau der neuen Kathedrale stattfand, ist es billig, einen Augenblick bei ihm zu verweilen. Nicht ganz ohne Bedeutung ist es, daß er ganz allgemein als ein Fremder betrachtet wird. Mehrere spanische Forscher halten ihn nach Aeußerung eines alten Documentes für einen Engländer; andre für einen Franzosen; noch andre glauben in vernünftiger Weise, daß er aus englischer Familie stamme, aber in Frankreich geboren sei. Die erste, am meisten begründete Ansicht wird dahin weiter ausgeführt, daß D. Maurizio von der englischen Königstochter Eleonor, die im Jahre 1170 dem Könige D. Alfonso in Burgos vermählt wurde, aus ihrer Heimath mitgebracht und später mit einer Stelle an der Kathedrale von Toledo belehnt worden sei. Factisch ist, daß er Archidiaconus an dieser Kirche war, ehe er auf den bischöflichen Stuhl von Burgos berufen wurde. Dagegen macht Florez darauf aufmerksam, daß D. Maurizio die Ankunft der Königin Eleonor um 68 Jahre überlebt habe (er starb 1238), und sucht aus den spanischen Namen der Eltern (die auch freilich später hispanisirt sein können) nachzuweisen, daß er von spanischer Herkunft und Familie gewesen sei. Wie dem aber auch sei, D. Maurizio wurde zum Brautwerber für den jungen König auserwählt und machte sich in Begleitung eines Abtes und eines Priors auf den Weg, durchzog Frankreich, kam nach Deutschland und hielt um die Hand der Prinzessin an. Als diese gewährt worden, zogen sie gemeinsam heim nach Spanien, wo die Braut nicht weit von der französischen Grenze, in Vitoria, von der Königin Mutter empfangen wurde. Man begab sich sogleich nach Burgos, wo D. Maurizio selbst in der Kathedrale die heilige Handlung der Trau-

ung, sowie vorher die Weibe der ritterlichen Waffen D. Fernando's vollzog. Dies geschah im Jahre 1219; der Neubau der Kathedrale, die nun zugleich Parochialkirche des königlichen Paares geworden war, wurde im Jahre 1221 begonnen. Am 20. Juli d. J. fand die Grundsteinlegung (wahrscheinlich in der Nähe des jetzigen Crucero) mit großen Feierlichkeiten statt. Der König und der Bischof wohnten derselben bei, ja sie haben nach den Worten einer alten Chronik „è pusieronla — la primera piedra — el Rey Don Fernando è el Obispo Don Moris“ den ersten Stein selbst gelegt. Wer kann hier verkennen, daß die Gründung in besonderer Hinsicht auf D. Maurizio und somit auch unter dessen besonderer Beteiligung stattgefunden hat? Ja, in der Gründungs- und Dotations-Urkunde vom Juni 1221 spricht es König Ferdinand offen und klar aus, daß dieselbe geschehen „zum Danke für die beschwerliche Reise und für die Bemühungen D. Maurizio's um seine geliebte Gattin Donna Beatriz“, und von einigen wird der Bau geradezu dem Bischof zugeschrieben: „der Bischof Maurizio“, sagt ein Chronist, „erbaute die Kirche von Burgos in fester und schöner Weise.“ So ist denn auch der Einfluß des Bischofs auf die Ausführung des Baues nicht zu bezweifeln; und wenn wir wissen, daß derselbe kurz zuvor von seiner Reise nach Deutschland zurückgekehrt war, wo gerade damals eine reiche Bautätigkeit sich entfaltete, daß er schon durch seine Stellung gezwungen war, von den bedeutendsten Bauten Kenntnis zu nehmen, indem er den ersten Kirchenfürsten Deutschlands seinen Besuch abgestattet haben wird, daß er dadurch seine Anschauung naturgemäß bereichern und erweitern mußte, und wenn man andererseits bedenkt, daß der Bau der Kirche gleichsam zum Denkzeichen der Verbindung mit einer deutschen Fürstin und zum Dank für den glücklichen Abschluß derselben errichtet wurde, so liegt die Annahme sehr nahe, daß der Bau auch unter besonderem Einflusse der deutschen Architektur, entweder nach einem bestimmten deutschen Vorbilde, oder unter Leitung eines deutschen Baumeisters errichtet worden ist, was auch Beides gleichzeitig stattgefunden haben kann. Die Thätigkeit deutscher Baumeister in fremden Ländern, und namentlich in denen des romanischen Südens, ist im Beginn des 13. Jahrhunderts und schon vor demselben leicht erweislich und allgemein anerkannt, und es hat somit mehr für als gegen sich, daß Bischof Maurizio im Anfang des 13. Jahrhunderts that, was etwa zwei Jahrhunderte später sein Nachfolger D. Pablo de S. Maria ausführte, der sich erwiesenermaßen einen Architekten zu seinen beabsichtigten Bauten an der Kathedrale von Burgos aus Deutschland mitgebracht hat. Ein nicht unbedeutendes Gewicht würde dieser Vermutung beigelegt werden, wenn es gelänge, an einem bestimmten gleichzeitigen deutschen Bau irgend eine oder die andere Eigentümlichkeit nachzuweisen, durch welche sich die Kathedrale von Burgos vor andern gleichzeitigen Bauten

in Spanien auszeichnet. Und ich glaube allerdings, daß dieser letzte Umstand meiner Ansicht zu Hülfe kommt. Unter den gleichzeitigen spanischen Kirchen, die ich kenne, zeichnet sich die Kathedrale von Burgos namentlich durch ihre Fasadengestaltung und die Anordnung der Thürme, sowie durch einen eigenthümlichen Chorschluß aus. Was die erstere betrifft, so sind die beiden Thürme mit der Fassade derartig verbunden, daß sie in den unteren Stockwerken die Seitenabtheilungen der dreifach getheilten Fassade bilden und die Eingangsportale in die Seitenschiffe enthalten, wogegen sie mit den oberen Stockwerken weit über die mittlere Abtheilung und deren vier geradlinigen Abschluß emporragen. Es ist diese im nördlichen Frankreich und in Deutschland häufig vorkommende Anordnung in Spanien ungemein selten; consequent durchgeführt findet sie sich, so viel ich weiß, nur bei der Kathedrale von Burgos. Die, kurze Zeit zuvor begonnene Kathedrale von Leon hat allerdings zwei Thürme an der Fassade, aber sie sind mit dieser nicht organisch verbunden, sondern seitlich angesetzt, und dasselbe gilt von der Kathedrale von Toledo, wo der eine Thurm, sowie die ihm symmetrisch entsprechende und vielleicht ursprünglich auch zu einem Thurm bestimmte Capilla Mozarabe, aus der Fassade hervorspringen, ohne mit derselben, wie in Burgos, eine Flucht zu bilden. Was dagegen den Chorschluß der Kathedrale von Burgos betrifft, so ist derselbe in polygoner Weise, und zwar durch fünf Seiten eines Zehnsecks gebildet, eine eigenthümliche Form, die später allerdings auf andre spanische Kirchen, vor Allem auf die Kathedrale von Toledo übertragen worden ist, die aber meines Wissens zuerst an der Kathedrale von Burgos vorkommt. Für diese beiden Eigentümlichkeiten, die unsere Kathedrale vor allen übrigen Spanien's auszeichnen, finde ich in einem derselben Zeit angehörenden deutschen Bauwerk ein durchaus entsprechendes Vorbild. Es ist dies der Dom von Magdeburg, der bekanntlich dieselbe Fasadengestaltung, sowie denselben Chorschluß zeigt, und der überdies in der Verbindung gotischer Construction mit den Motiven des romanischen und Übergangsstyles, eine große Uebereinstimmung mit den älteren Theilen der Kathedrale von Burgos bekundet. Dieser Bau nun aber, der Sitz eines der ersten Erzbischöfe in Deutschland, war im Jahre 1208 begonnen, und mußte bei der Anwesenheit D. Maurizio's in Deutschland im Jahre 1219 schon so weit vorgerückt sein, um dem spanischen Bischof entweder durch Beschreibungen oder, was sehr leicht möglich ist, durch eigene Anschauung bekannt zu werden; jedenfalls nimmt und nahm schon damals der Dom zu Magdeburg eine so hervorragende Stellung unter den deutschen Hochkirchen ein, um dem spanischen Kirchenfürsten als Vorbild oder Anregung für die heimische Bautätigkeit dienen zu können. Ob Letzteres nun durch Mitnahme von Plänen oder, was wahrscheinlicher und bei der eigenthümlichen Natur der Sendung

auch sehr leicht ausführbar war, durch Uebersiedelung eines deutschen Baumeisters, der sich dem Gefolge der Prinzessin Beatriz angeschlossen, stattgefunden habe, ist hier kaum nöthig zu erklären und würde sich auch kaum mit völliger Bestimmtheit nachweisen lassen. Es genügt uns, die hervorragenden Merkmale der Kathedrale von Burgos an einem um wenig älteren deutschen Bau nachgewiesen und somit einen festen Anhalt für unsere Ansicht deutscher Einwirkung gewonnen zu haben; und wir dürfen uns nun zu der weiteren Geschichte und Beschreibung des Denkmals wenden, das eben so viel gerühmt, als in seinen Einzelheiten wenig bekannt ist *).

Wie der Gründung des Baues, so waren auch der Fortführung desselben die Zeitverhältnisse ungemein günstig. Der König war glücklich in seinen Erfolgen; der Hof reich an Mitteln, die auf den Bau verwendet werden konnten; der Sinn der ganzen Zeit zu baulichen Unternehmungen sehr geneigt — fast gleichzeitig haben die Bischöfe von Toledo, Astorga, Orense, Tuy, Zamora u. a. an ihren Kathedralen gebaut; die Mitglieder des hohen Adels nahmen an der allgemeinen Baulust Theil und führten entweder eigene Bauten aus, wie der Kautler von Castilien in Osma und Valladolid, oder sie trugen zu den im Bau begriffenen reichlich bei; der bürgerliche Wohlstand, der immer die sicherste Grundlage für solche Unternehmungen bildet, war in fortwährendem Steigen begriffen; die Städte, schon seit 1188 regelmäßig auf den Cortes vertreten, waren zu hoher politischer Bedeutung gelangt, konnten und mochten dies gern durch Donations- und eigene Bauten betheiligen. Eine wie bedeutende Stellung aber unter diesen gerade Burgos einnahm, haben wir schon oben gesehen. Rechnen wir hinzu, daß Burgos der Lieblings-Aufenthalt des Königs wie auch seiner Nachfolger blieb, sowie die Kathedrale seine Lieblingskirche, in der jetzt und in der Folge alle mit kirchlicher Weihe verbundenen Festlichkeiten der königlichen Familie gefeiert wurden (so 1234 die Hochzeit Leonor's, Schwester Alfons' X., mit Eduard, Prinzen von England, 1268 die des Infanten Fernando mit Blanca von Frankreich u. s. w.), so ergibt sich leicht, daß alle diese Umstände zusammenwirkten, um gerade unsern Bau ganz besonders zu begünstigen. Und in der That war derselbe schon im Jahre 1229 so weit vorgeschritten, daß der Bischof das Kapitel dahin verlegen konnte, bei welcher Gelegenheit

(Urkunde v. J. 1230) auch alle Ritualförmlichkeiten geregelt wurden; 1232 bestätigte König Ferdinand sämtliche Schenkungen und Privilegien, und als Bischof Maurizio im Jahre 1238 das Zeitliche segnete, war der ganze Körper (todo el cuerpo) d. h. das Hauptgebäude der Kirche vollendet und der Gründer konnte in dem damaligen „trascoro“ (vergl. Fig. 1 auf Blatt C), dem Raume vor dem Chore, begraben werden, d. h. im Mittelschiff nicht weit von der Kreuzung, wohin später der Chor verlegt wurde, um, wie dies in fast allen spanischen Kathedralen der Fall ist, zur großen Verunzierung des Gebäudes zu dienen. Was nun aber den beim Tode des Bischofs vollendeten „Körper der Kirche“ anbelangt, so bestand derselbe aus einem dreischiffigen Langhause, dessen Fassade, ebenfalls dreifach getheilt, von Anfang an zur Errichtung zweier Thürme bestimmt war. Dieser, für die Beurtheilung der ganzen oben besprochenen Frage sehr wichtige Umstand geht daraus hervor, daß die beiden Pfeiler, welche



in der Kirche dem Eingange zunächst stehen und die Thürme zu tragen haben, von ältester, noch streng romanischer Bildung sind, wie dies auch bei den Pfeilern des Domes von Magdeburg der Fall ist; die übrigen Pfeiler dagegen sind dann schon (die bauliche Entwicklung ging gerade in der damaligen Zeit rasch vor sich und ältere und neuere Motive finden sich überall mannigfach untereinander gemischt) in der Weise gebildet, daß sich an einen cylindrischen Kern 12, im Choreschluss 8 Halbsäulen anlehnen, welche als Träger für die Arcaden, sowie für die Gurtbögen und Querrippen des Gewölbes zu dienen haben. Sechs solcher Arcaden von 20 Fuß Weite bilden das Langhaus, dessen Mittelschiff 40 Fuß breit ist, wogegen die quadratisch gebildeten Gewölbe des Seitenschiffes 20 Fuß lang und breit sind^{*)}. Die Arcaden sind in Form des Spitzbogens gewölbt,

*) Ich theile hier zur Vergleichung den Plan des Chores der Kathedrale von Leon nach Pons und des Domes von Magdeburg nach Mellin mit. (Vergl. Fig. 2 und Fig. 3 auf Blatt C im Text.)

Die Frage, ob und in wie weit bei der Eubauung des Domes von Magdeburg selbst französische Einflüsse stattgefunden habe, wie dies von Schnaase als möglich nachgewiesen worden ist (Kunstgeschichte V, p. 476), kann hier zunächst noch nicht in Betracht kommen. In Bezug auf den Zusammenhang, den Schnaase zwischen einer anderen frühgeschichtlichen Kirche, S. Georg in Lemberg, und der Kathedrale von Reims nachweist (ebd. S. 473), kann ich hier beiläufig anführen, daß die von Schnaase erwähnte Annäherung Reims' über die Ähnlichkeit beider Kirchen sich in dessen „Manual de l'histoire générale de l'architecture T. II, p. 158“ befindet.

*) In Bezug auf die Maße habe ich ein- für allemal zu bemerken, daß ich dieselben für größere Partien nur habe ausrechnen können, die einzelnen kleineren Abtheilungen dagegen sind mit einem Zollmaße nach englischen Fußes angemessen. Die Weite aller Arcaden ist von Centrum zu Centrum der Pfeiler gerechnet. So mag denn allerdings in meinen Messungen, zumal bei den häufigen Unregelmäßigkeiten in den Bauten selbst, mancherlei Unrichtigkeit sich vorfinden, doch hoffe ich, daß dadurch der Hauptzweck, als welche ich die Richtigkeit der Verhältnisse der einzelnen Theile des Baues zu einander und der Gölbbildung betriebe, dadurch kein Abbruch erhalten sein wird. Wer da weiß, wie schwer es für einen Reisenden ist, in katholischen Kirchen, in denen sich gewöhnlich den ganzen Tag über Gläubige befinden und Cultushandlungen vorgenommen



und ihre Profilurungen einfach und streng; über ihnen befinden sich Triforien-Oeffnungen von schwerfälliger und gedrückter Form, zu denen in späterer Zeit einige leichtere und mannigfaltigere Verzierungen hinzugekommen sind. Ueber den Triforien beginnt das Obergeschoß mit den schmalen, sehr einfachen Fenstern, deren Füllung durch eine Säule mit zwei Spitzbögen und einer Rosette darüber gebildet wird. (Fig. 4 auf Blatt C.)

Die Decke besteht aus einfachen Kreuzgewölben; bei denen des Mittelschiffes ist zu bemerken, daß eine wie die Querrippen profilierte Mittelrippe die ganze Länge der Kirche bis zum Mittelpunkte der Absis durchläuft, natürlich mit einer Unterbrechung durch den Thurm über der Kreuzung, gleichsam die sichtbare Axe des Gebäudes bildend; eine Eigentümlichkeit, die dem Uebergangsstyl angehört und sich bei vielen gothischen Kirchen Spaniens wie auch andrer Länder, namentlich Englands, erhalten hat. Diesem Langhausa schließt sich ein stark auf beiden Seiten ausladendes Querschiff an, welches zu jeder Seite der Kreuzung drei Gewölbe hat, die im Ganzen allerdings die Dimensionen derer des Mittelschiffes haben, jedoch in den Breitenmaassen ziemlich auffallend von einander abweichen. Darauf folgt der Chor, der aus drei Kreuzgewölben und sich daran anschließender fünfseitiger Absis besteht, umgeben von niedrigem Umgange, der die Seitenschiffe des Langhauses fortsetzt, und einem Kranze von fünf Capellen, von denen noch zwei (vergl. Fig. 1 auf Blatt C, No. 17 und 18) in ihrer ursprünglichen Anlage erhalten sind, wogegen die anderen späteren Anbauten haben weichen müssen. Aufbau und Details des Chores entsprechen denen des Lang-



hauses, nur daß nach vorstehender Skizze die Pfeiler der Absis, wie schon bemerkt wurde, aus einem cylindrischen Kern mit nur acht Halbsäulen bestehen. Von der Ueberwölbung der Absis ist zu bemerken, daß die Rippen derselben nicht in dem wirklichen Centrum des Polygonschlusses zusammentreffen und daß die von den Rippen getragenen erst senkrechten, dann sich zur Wölbung auseinander-

werden — was in den capellenreichen spanischen Kathedralen mehr als irgendwo der Fall ist — seine Studien zu machen, ohne dabei auffällig zu werden, ein solcher wird derartige Abweichungen gern verzeihen, um so mehr, wenn er sieht, wie selten die Maasse selbst von den einheimischen Forschern angegeben werden und wie noch seltener die angegebenen miteinander übereinstimmen.

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VIII.

genden Mauermassen von einer Rosette durchbrochen sind. (Fig. 5. auf Blatt C.) Die Decke besteht auch hier aus einfachen Kreuzgewölben; bei späteren Neubauten sind indeß die der Kreuzung zunächstliegenden Gewölbetheilungen, wie auch im Querschiff und Langhausa, mit reicheren, vielfach verschlungenem Rippenwerk versehen worden. Das Profil der Gurtbögen besteht in allen älteren Theilen des Baues aus einer viereckigen Laibung, in deren Ecken Rundstäbe eingelegt sind (Fig. 6, Blatt C), das der Querrippen aus drei aneinander gefügten Rundstäben (Fig. 7, Blatt C). Erstere Form kommt mit einer ganz unwesentlichen, letztere ohne die geringste Abweichung im Dom von Magdeburg vor, so daß die für Grundrisse und Fapadenbildung hervorgehobene Uebereinstimmung sich auch an einigen der wichtigsten Theile der Detailbildung, wie Gliederung der Pfeiler und Profilirung des Rippenwerks in auffallender Weise wiederfindet. — Das erhöhte Mittelschiff wird zwischen den Fenstern durch je zwei einfach gebildete Strebebögen gestützt, von denen die unteren zum Theil durch das Dach des Seitenschiffes verdeckt sind, wogegen sich die oberen fast bis zur Höhe des Hauptgesimses der Kirche erheben. —

Die weitere Beschreibung hat mit dem Aeusseren zu beginnen, und zwar mit der Fapade, von welcher sich eine malerische Ansicht bei Villa Amil, ein kleiner Aufriß bei Pons befinden, beide für die Einzelheiten gleich ungenügend; sie ist, wie schon bemerkt, dreifach getheilt, drei Portale, die den drei Schiffen im Innern entsprechen, bilden das erste Stockwerk. Dies war ursprünglich in seiner ganzen Ausdehnung mit Sculpturen bedeckt; gegenwärtig bietet es nur eine kahle Mauerfläche dar, indem nach einem Beschlusse des Kapitels im Jahre 1794 alle Sculpturen abgebrochen worden sind; ein Beginnen, das von Bosarte als Raub an der Kunstgeschichte bezeichnet wird, und das vielleicht mit ähnlichen Bestrebungen in Frankreich zur Zeit der großen Revolution zusammengehangen haben mag, indem wir anderweitig wissen, daß zu derselben Zeit eine geheime republikanische Gesellschaft in Burgos bestanden habe; an welcher auch eine große Zahl von Geistlichen theilhaft war. Von dem großen Reichthum der alten Sculpturen (deren Anordnung, freigearbeitete Statuen zwischen Säulen, man noch aus der Abbildung bei Pons erkennen kann) haben sich nur zwei Nischen zwischen den Portalbögen erhalten, in welchen die Statuen des Gründers D. Maurizio und des Bischofs Asterio von Oca, sowie der beiden Königlichen Stifter D. Alfonso VI. und Ferdinand des Heiligen aufgestellt sind; ferner die Reliefs in den spitzbogigen Feldern über den Thüren, welche nach Pons in der Mitte (Portal b) die Assumption, rechts (Portal a) die Krönung und links (Portal c) die Conception der heiligen Jungfrau darstellen, welcher die Kathedrale geweiht ist. Andre vertheilen die Gegenstände anders, was bei der Aehnlichkeit der Darstellung — es ist immer Maria auf Wolken und von Engeln umgeben — leicht erklärlich ist. Das Mauer-

werk dieses ersten Stockwerkes ist so stark, daß es vor dem zweiten Stockwerk einen bedeutenden, mit einer Galerie gekrönten Vorsprung bildet. In der mittleren Abtheilung dieses zweiten Stockwerkes befindet sich über dem Hauptportal ein großes Rundfenster, dessen Füllung aus einzelnen Rosetten besteht; rechts und links befand sich ursprünglich je ein schlankes Fenster, von denen das links jetzt zum Theil verbaut und durch das Zifferblatt der Uhr verdeckt ist; in dem dritten Stockwerk dagegen zeigt jede Abtheilung zwei gekuppelte Fenster, von denen die an den Seiten schmaler, die in der Mitte breiter und mit Statuen in den Oeffnungen des Stabwerkes geziert sind. Hier befinden sich Brüstungen von durchbrochenem Stabwerk, das durch große freigearbeitete gothische Buchstaben eine besondere Zierde erhält. In der Mitte bilden dieselben die Worte „pulchra est et decora“ — schön ist sie und geschmückt — in Beziehung auf die Statue der h. Jungfrau, in den Seitenabtheilungen links „ecce agnus Dei“ auf Johannes den Täufer, und rechts „pax Domini“ auf Christus als Erlöser und Friedensbringer bezüglic. Eine fromme und sinnige Verzierung, die mir der Sitte der Araler, ihre Gebäude mit Sprüchen des Koran zu decoriren, entlehnt zu sein scheint, und die zu gleicher Zeit einen schönen künstlerischen Eindruck macht. Von hier an lösen sich nun die Thürme von der Fassade los, zunächst in quadraten, die Seitenabtheilungen der letzteren fortsetzenden Stockwerken mit je zwei gekuppelten schlanken Fenstern, und sodann mit ihren achteckigen aus freigearbeitetem Stabwerk bestehenden Pyramiden, die sich bis zu einer Höhe von 300 Fuß erheben (Relacion de la ciudad bei Bosarte) und von denen die letztgenannten Theile im fünfzehnten Jahrhundert von einem deutschen Künstler errichtet sind.

Es kommen sodann, als dem ursprünglichen Ban angehörig, die beiden Fäçaden des Querschiffes in Betracht. Es ist dabei zu bemerken, daß das Terrain, auf dem die Kirche steht, sich von Nord nach Süd sehr stark senkt, so daß man von dem nördlichen Portal (d) eine Treppe von 38 Stufen hinauszusteigen hat, um auf den Fußboden der Kirche zu gelangen, während man von dem freien Platz auf der Südseite eine Treppe von 28 Stufen emporsteigen muß, um durch das zwischen dem erzbischöflichen Palast und dem Kreuzgang ganz eingebaute südliche Portal des Querschiffes in die Kirche einzutreten. Das Portal der nördlichen Fäçade (d) wird „la portada de la coronera“ oder „puerta de los Apostoles“ genannt, letzteres von den Statuen der zwölf Apostel, die sich rechts und links zwischen Säulen vor der ganzen Wandfläche angeordnet finden — ganz wie dies nach der Ansicht bei Pons auch an der Hauptfäçade

der Fall gewesen ist. In dem Bogenfelde über der Thür (deren Oeffnung jetzt vermauert ist, bis auf eine kleine Thür im Renaissancestyl, welche den Zugang zu der besagten Treppe bildet) befindet sich ein Relief, das jüngste Gericht darstellend. Christus thronat am Himmel zwischen zwei knieenden Gestalten, während in der unteren Abtheilung Kämpfe von Menschen und Teufeln in mitunter drastischer Komik dargestellt sind. In den Bogenlaibungen befinden sich die Gestalten von Cherubim, Engeln und Auferstaudenen. Ueber dem Portal ist ein sehr schlichtes, aus drei Spitzbögen zusammengesetztes Fenster angebracht, und darüber wird als drittes Stockwerk eine Art Galerie durch drei aneinandergereihte Spitzbogenfenster gebildet, deren einzelne Bögen des Stabwerks durch Statuen getragen werden. Starke Strebepfeiler mit durchaus primitiven viereckigen Pyramidal-Spitzthürmen schließen die Fäçade von beiden Seiten ein. Folgt man von hier aus der Senkung des Terrains, so gelangt man zu einem in der westlichen Wand desselben Kreuzarmes befindlichen Portal (e), welches wir später unter den Denkmälern der Renaissance beschreiben werden. Umschreitet man die Capilla del Condestable (No. 15) und den Kreuzgang, so gelangt man über die oben erwähnte Treppe zu der südlichen Fäçade des Querschiffes, aus derselben Zeit stammt und auch ebenso gebildet ist, als die der nördlichen. An dem Portal (f) „la puerta del Sarmental“ genannt, sind die Statuen der Apostel Petrus und Paulus und der Patriarchen Moses und Aron angebracht, während der Pfeiler in der Mitte der Thür mit der Statue eines Bischofs geziert ist. In den Bogenlaibungen Propheten, Engel und Selige unter Baldachinen. Der Theil über dem Portal entspricht der nördlichen Fäçade, nur daß statt des dreifach gebildeten Fensters hier eine Rosette angebracht ist. An den Wänden des bischöflichen Palastes und des Kreuzganges, zwischen denen man zur puerta del Sarmental emporsteigt, befinden sich einige Grabdenkmäler, von denen eines noch dem 13., die anderen dagegen dem 14. und 15. Jahrhundert angehören. Alle diese Theile, sowie überhaupt das ganze Aeußere und Innere der Kirche, sind aus dem schönen marmorartigen Steine von Outoria hergestellt, der allerdings zur Bearbeitung ungemein günstig ist, aber wegen seiner Weichheit leicht angegriffen wird und jetzt eine fast goldig-bräune Farbe angenommen hat. So trägt denn auch dies zu der malerischen Wirkung der äußeren Ansicht bei, in Bezug auf welche wegen des Reichthums und der Mannigfaltigkeit der anstrebbenden Theile, wie Crucero und Capilla del Condestable, die Kathedrale von Burgos den ersten Rang unter allen mir bekannten Kirchen Spaniens einnimmt.

(Schluß folgt.)

Mittheilungen nach amtlichen Quellen.

Ueber die Anwendung der sogenannten Condensations-Apparate an den Locomotiven der preussischen Eisenbahnen.

Auf den preussischen Eisenbahnen sind nach den über diesen Gegenstand erstatteten Berichten in Betreff der Anwendbarkeit und Nützlichkeit derselben für den Eisenbahnbetrieb folgende Erfahrungen gemacht worden:

Auf der obereschlesischen Eisenbahn.

Auf der obereschlesischen Hauptbahn sind vier Güterzug-Maschinen, auf der Breslau-Posener Bahn zehn Güterzug- und acht Personenzug-Maschinen nach Kirchberger's System, und auf den schmalspurigen Bahnen des obereschlesischen Bergwerks- und Hütten-Reviere zehn Güntler'sche Tender-Maschinen nach besonderem System mit derartigen Apparaten versehen. Aber nur auf der Hauptbahn konnten bisher erschöpfende Beobachtungen über die Anwendbarkeit und Nützlichkeit dieser Apparate angestellt werden.

Man hat die Erfahrung gemacht, daß die mit den Condensations-Vorrichtungen versehenen Locomotiven mindestens 12½ weniger an Coaks gebrauchen, als die anderen Locomotiven; dieser Satz ist jedoch nicht aus directen Versuchen, sondern aus dem Umstande entnommen, daß bei Berechnung der Coaksprämie ein 12½ geringeres Coaksquantum für die mit Condensations-Apparaten versehenen Locomotiven, im Vergleich zu den übrigen von übrigens gleicher Construction, gut gehen würde und dessemungeachtet die Locomotivführer, welchen derartige Locomotiven anvertraut waren, größere Prämien erhielten, wie die anderen Führer.

Anßer der Ersparung an Coaks beobachtete man folgende Vortheile der Condensations-Apparate:

- a) Sie conserviren die Federkisten und Siederöhren, weil diese Theile nicht mehr durch Zuführung von kaltem Wasser unregelmäßig ausgetrocknet werden;
- b) sie verringern die Kesselsteinbildung, weil durch das Kochen des Wassers im Tender die den Kesselstein bildenden Sinkstoffe zum größten Theil schon in dem Tender abgesetzt werden, und
- c) sie bieten eine vortreffliche Gelegenheit zum Erwärmen der Personenzüge im Winter.

Auf der rheinischen Eisenbahn.

Auf der rheinischen Eisenbahn waren am 29. November 1856 vier Corrierzug-Maschinen, eine Tender-Maschine und fünf Güterzug-Maschinen mit Kirchweg'schen Condensations-Apparaten versehen, für sechs andere Güterzug-Maschinen dergleichen bestellt. Als Wirkung derselben wurde Folgendes beobachtet:

1. Es wurde eine Coak-Ersparnis von 15½ erreicht;
2. der Wasser-Verbrauch verminderte sich in hohem Maße;
3. die Kesselstein bildenden Sinkstoffe setzten sich zum größten Theil bereits in dem Tender ab, wodurch die Dauer und Heizkraft der Locomotiven sich steigerte;
4. durch die Vermeidung der Einführung von kaltem Wasser in den Kessel der Locomotive wurde es möglich, die Dampfspannung stets gleich hoch zu halten;
5. das heiße Wasser sichert vor dem Einfrieren der Pumpen während der Winterfahrten. Die Reparatur-

kosten für diese Apparate stellten sich verhältnißmäßig sehr gering, obwohl beim Drehen der Maschinen auf der rheinischen Eisenbahn stets erforderlich ist, den Tender abzukoppeln und gesondert zu drehen.

Auf der Aachen-Düsseldorf-Ruhrorter Eisenbahn.

Auf dieser Bahn ist bisher nur eine Güterzug-Maschine, welche zugleich auf Kohlenheizung eingerichtet ist, mit einem Condensations-Apparat nach dem Rohrbek'schen Systeme im Gebrauch gewesen. Obgleich nun die Neuheit der Kohlenheizung die Beobachtungen in Betreff der Anwendung des Condensations-Apparates wesentlich erschwerter, so hat sich doch durch eine viermonatliche Beobachtung ergeben, daß die Maschine mit Condensations-Vorrichtung eine Ersparnis an Feuerungs-Material von durchschnittlich 18½ gewährt.

Auf der niederschlesisch-märkischen Eisenbahn.

Auf dieser Bahn waren bis zum 16. December 1856 nur drei Maschinen mit Condensations-Apparaten versehen, und zwar zwei nach dem Kirchweg'schen und eine nach dem Rohrbek'schen Systeme. Für zehn in Bestellung gegebene Güterzug-Maschinen war die Anbringung von Kirchweg'schen Apparaten vorgesehen.

Vergleichende Beobachtungen an jenen drei Locomotiven unter sich und mit Locomotiven ohne solche Apparate ergaben folgende Resultate:

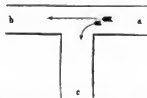
1. Es wurde bei den Maschinen mit Condensations-Vorrichtungen weniger Wasser verbraucht, als bei den anderen Locomotiven, und zwar bei den Locomotiven mit dem Kirchweg'schen Apparat noch weniger, als bei der Locomotive mit dem Rohrbek'schen Apparat;
2. es wurde an Coaks gespart, und zwar bei dem Kirchweg'schen System etwa 13½, bei dem Rohrbek'schen System etwa 4½.

Ueber die verschiedenen Systeme wurde Folgendes bemerkt:

Wenn der Dampf bei *a* aus dem Cylinder tritt, das Rohr *b* zum Ausgasrohr und das Rohr *c* zum Condensationsrohr führt, so wird er sich in *b* und *c* so vertheilen, daß die größere Menge dahin geht, wo der Widerstand am geringsten ist. Abgesehen von der Länge der Rohre ist der Widerstand für den durch *b* gehenden Dampf von der Größe der Auslaß-Oeffnung, und für den durch *c* gehenden von der Höhe der Wassersäule, welche er im Tender zu überwinden

hat, abhängig. Da die Auströmung des Dampfes aus den Cylindern nicht continuirlich, sondern stoßweise erfolgt, wird derselbe in dem langen, zum Tender führenden Rohre bei jedem einzelnen Stoß nicht unerheblich expandiren; es folgt daraus, daß die Spannung desselben bei *c* nahe am Cylinder noch erheblich größer sein muß, als der Druck der Wassersäule im Tender. Diesem entsprechend muß die Mündung des Auslaßrohrs verengt werden.

Von Einfluß auf die Größe dieser Oeffnung ist es noch, ob der Dampf schon im Cylinder mehr oder weniger expandirt; je mehr dies der Fall ist, um so enger muß die Oeffnung sein. Findet die Theilung des Dampfes nicht, wie vorstehend angenommen, derartig statt, daß die bis zum Querschnitt, wo die Theilung vor sich geht, erlangte Bewegung desselben für beide Richtungen gleichen Einfluß hat, sondern



fällt die Richtung des Ausblasrohrs *b* mit der bisherigen Richtung des Dampfes in *a* zusammen, während die durch *c* in den Tender führende davon abweicht, so muß die Oeffnung des Ausblasrohrs um so mehr verengt werden, weil noch das von dem Dampf bereits erlangte Moment mit zu überwinden ist.

Diesem entsprechend haben die Condensations-Vorrichtungen auf der niederschlesisch-märkischen Bahn folgendes Resultat gegeben:

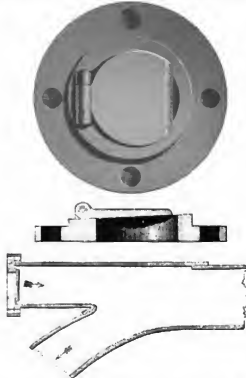
Die Kirchwegersche Einrichtung, bei welcher die Abweichung der Rohre so ist, wie zuerst betrachtet wurde, wirkt sehr kräftig, wenn die Ausgangs-Oeffnung hinreichend verengt ist; ihre Wirkung vermindert sich, wenn die Oeffnung erweitert wird und wenn der Dampf im Cylinder stark expandirt, sowie wenn der Tender ziemlich gefüllt ist. Bei einer der neuesten Maschinen, welche eine Ausblase-Oeffnung von 4 Zoll Durchmesser hat, wurde die zur Verengung derselben angebrachte Klappe fortgenommen, was zur Folge hatte, daß bei vollem Wasserkasten und bei starker Expansion fast kein Dampf in den Tender gelangte, nur auf Steigungen, wenn mit mehr als halber Cylinderfüllung gefahren werden mußte, wurde das Wasser ziemlich stark erwärmt. Es wurden nun an dem im Tender liegenden Rohre die Löcher, durch welche der Dampf in das Wasser treten soll, etwa um einen Fuß höher angebracht, so daß die widerstehende Wassersäule um einen Fuß vermindert wurde; der Erfolg war, wie erwartet, daß erheblich mehr Dampf condensirte, als vorher, indessen immer noch nicht in dem Maße, wie bei den älteren Maschinen mit verengter Ausströmungs-Oeffnung. Da nun die Maschine mit der größeren Ausströmungs-Oeffnung genügend Dampf macht, folgt, daß auch bei der Kirchwegerschen Condensation der Gegendruck gegen die Kolben keineswegs geringer ist, als ohne dieselbe.



Bei der Rohrweckerschen Vorrichtung ist dies Verhältniß jedenfalls nicht günstiger, da der Dampf durch die Verengung des Exhaustors gezwungen werden muß, seine Richtung zu verändern; ihre Wirksamkeit ist deshalb bei der gleichen Ausblase-Oeffnung geringer, als die der Kirchwegerschen.

Um das Uebergehen des Oels aus den Cylindern in den

Tender zu verhindern, wird der am Tender liegende Schieber, wenn die Cylinder geöffnet sind, während einer kurzen Strecke geschlossen, so daß kein Dampf in den Tender gelangt; erfahrungsmäßig wird der größte Theil des Oeles sehr bald durch den Dampf mit fortgerissen, das noch Uebrigbleibende wird, soweit es in das nach dem Tender führende Rohr tritt, meistens mit dem Condensationswasser niedergeschlagen und durch die nahe der Feuerkiste, am niedrigsten Theile des



Rohrs angebrachte Sicherheitsklappe, welche, wie aus vorstehenden Zeichnungen ersichtlich ist, nicht vollständig schließt, abgeführt. Es kommt demnach vor, daß geringere Quantitäten Fett in den Tender gelangen, die dann als Fettblasen auf dem Wasser schwimmen, also erst in den Locomotivkessel gelangen können, wenn das Tenderwasser sehr niedrig steht; da dies bei den großen Wasserbehältern der neuen Tender selten der Fall ist, hat sich ein nachtheiliger Einfluß nicht bemerkbar gemacht. Es ist aber zweckmäßig, die Tender-Wasserkasten häufig zu reinigen, damit sich nicht größere Quantitäten Fett an den Wänden absetzen.

Bei den zwei zuerst mit Condensations-Vorrichtung ausgerüsteten Maschinen zeigte sich sehr bald der Uebelstand, daß das Wasser beim Reversiren aus dem Tender in die Cylinder trat; um dies zu verhindern, ist erstens die schon erwähnte Sicherheitsklappe angebracht, welche sich öffnet, sobald die Cylinder Luft saugen; dadurch wird die Verdünnung der Luft in der Fortsetzung des Rohres, also auch da, wo es in den Tender tritt, sehr ermäßigt; zweitens ist aber auf der Decke des Tendervin 2 Fuß hoher Aufsatz angebracht und auf diesem der mittelst Schiebers abzuschließende Kasten, in welchen das von der Maschine kommende Condensationsrohr mündet; es wird also selbst bei ganz gefülltem Wasserkasten schon eine Verdünnung der Luft von mindestens 2 Fuß Wasserdruk erfordert, damit das Wasser aus dem Tender in das Condensationsrohr gehoben werden kann. Bei

solcher Verdünnung wirkt aber das über dem Schieberkasten liegende Luftventil, welches mittelst einer Feder so geschlossen gehalten wird, daß bei innerer Luftverdünnung der äußere Luftdruck es öffnet, nach bisherigen Erfahrungen genügend.

Auf der thüringischen Eisenbahn.

Auf dieser Bahn war bisher nur eine Personenzug-Maschine mit einem Condensations-Apparat nach dem Kirchweyer'schen System versehen, womit 22½ an Brennmaterial erspart wurden.

Als Uebelstand wird bezeichnet, daß das Schmieröl von dem Cylinder mit dem Dampf nach dem Tender forgerissen und dadurch dem Kessel zugeführt wird, was ein sehr unruhiges Kochen in letzterem verursacht. Bei dem durch Soda gereinigten Speisewasser, wie solches auf der thüringischen Eisenbahn angewendet wird, ist dieser Uebelstand um so schlimmer, als das Fett mit der Soda Seifenschum bildet, welcher der Dampf-Entwicklung sehr hinderlich ist. Es war indessen Absicht, noch zwei Locomotiven mit Condensations-Apparaten zu versehen.

Auf der Magdaburg-Leipziger Eisenbahn.

Auf dieser Eisenbahn ist nur eine Locomotive mit dem Kirchweyer'schen Condensations-Apparat versehen gewesen; dieselbe hat zwar Ersparnis an Heizungsmaterial gezeigt, weil aber diese Ersparnis nicht sowohl dem Apparate an sich, sondern der Aufmerksamkeit des Locomotivführers beigemessen wurde, und der Apparat den Mechanismus complicirter macht, so hat man denselben wieder beseitigt.

Auf der Magdeburg-Wittenberger Eisenbahn.

Auf dieser Bahn ist gleichfalls versuchsweise nur eine Locomotive mit Condensations-Apparat versehen worden; dieselbe ist indeß wegen anderweiter Reparaturen so unregelmäßig und wenig in Gebrauch gekommen, daß sich in Betreff des Coaksverbrauchs bei derselben keine sichere Beobachtungen haben anstellen lassen; es ist jedoch bemerkt worden, daß diese Maschine seit Anbringung des Apparates besser Dampf erzeugt hat, als früherhin.

Auf der Berlin-Hamburger Eisenbahn.

Auf dieser Eisenbahn waren vier Locomotiven mit Kirchweyer'scher Condensations-Vorrichtung versehen. Besonders vergleichende Versuche in Betreff des Coaksverbrauchs dieser Maschinen wurden nicht angestellt. Ueberschlägliche Ermittlungen ergeben eine Coaks-Ersparnis von $1\frac{1}{4}\%$.

Auf der Magdeburg-Halberstädter Eisenbahn.

Nachdem man auf dieser Eisenbahn an drei mit Kirchweyer'schen Condensations-Apparaten versehenen Locomotiven in Bezug auf Coaks-Ersparnis günstige Beobachtungen gemacht hatte, wurden nach und nach elf Locomotiven mit dergleichen Apparaten versehen, und zwar:

- a) eine Personenzug-Maschine. Bei dieser Maschine ließen sich in Betreff des Coaksverbrauchs keine vergleichende Beobachtungen anstellen, weil keine andere Locomotive von derselben Construction ohne Condensations-Vorrichtung vorhanden war;
- b) zehn Güterzug-Maschinen. Dieselben weisen eine Coaks-Ersparnis von 14 bis 15½ nach.

Als besonderer Vortheil der Apparate wird hervorgehoben, daß dabei dem Kessel nur warmes Wasser zugeführt wird, wodurch die Dampfspannung in denselben constanter erhalten werden kann, als wenn kaltes Wasser in den Kessel

gepumpt wird. Die richtige Ermittlung der Maximalweite für die Blasrohrmündung wird als sehr wesentlich für den Effect der Apparate bezeichnet.

Es soll öfter vorkommen, daß durch die Apparate aus den Cylindern Fett nach dem Tender übergeführt und nebst dem durch das Kochen des Wassers im Tender ausgeschleuderten Kesselstein demnachst in den Kessel gepumpt wird, wo es ein unruhiges Kochen hervorbringt, welches zur Folge hat, daß viel Wasser durch den Cylinder und durch die Blasröhre zum Schornstein hinausgeschleudert wird. — Durch häufiges Reinigen der Tender und Umgeben der Ventile darin mit siebartigen Röhren, durch welche dem Wasser erst 4 Zoll über dem Boden der Zutritt zu den Saugeröhren gestattet wird, liefs sich dieser Uebelstand nicht nennlich mindern.

Auf der Berlin-Stettiner Eisenbahn.

Auf dieser Eisenbahn sind einundzwanzig Locomotiven mit Kirchweyer'schen Condensations-Vorrichtungen versehen, nämlich:

- 12 Personen- und Schenckung-Maschinen,
- 4 ungekuppelte Güterzug-Maschinen,
- 5 gekuppelte Güterzug-Maschinen.

Außerdem sollten noch 4 gekuppelte Güterzug-Maschinen den Apparat erhalten.

Bei der Anwendung derselben haben sich folgende Vortheile für den Eisenbahnbetrieb herausgestellt:

1. Es wird an Brennmaterial gespart. In Zahlen konnte jedoch diese Ersparnis, die übrigens nicht zu verkennen war, um deshalb nicht angegeben werden, weil keine Locomotiven von derselben Construction, aber ohne diesen Apparat, gleichzeitig in Betrieb waren, und weil vor Anwendung dieser Apparate die Leistung der Locomotiven nicht nach Achsenmeilen, sondern nur nach Nutzmeilen beurtheilt wurde.
2. Es wird an Wasser gespart. Diese Ersparnis varirte zwischen 33 bis 50½, und war um so größer, je mehr Wasser der betreffende Raum des Tenders faßte. Ein großer Wasserebehälter zeigte sich auch deshalb vorthellhaft, weil das Wasser in denselben nicht gleich zum Sieden kommt und daher der verbrauchte Dampf während der ganzen Fahrt condensirt werden kann; auch bleibt dabei das Wasser bei der ganzen Fahrt mehr gleichmäßig erwärmt, als wenn von Station zu Station der ganze Wasserraum von Neuem gefüllt werden muß.

Die unter 1. und 2. aufgeführten Vortheile stellen sich besonders bei mittelstarken Zügen heraus, da bei kleinen Zügen unter Anwendung der Expansion zu wenig Dampf gebraucht wird, und bei sehr starken Zügen der ganze Dampf zur Aufschaukelung des Feuers verbraucht werden muß.

3. Die Dampfspannung kann fortwährend nahezu constant erhalten werden, wodurch natürlich die Zugkraft der Maschine wächst. Da nämlich nur heißes Wasser in den Kessel gepumpt wird, so vermindert sich die Dampfspannung durch das Einpumpen nicht wesentlich.
4. Die Kessel halten sich länger, weil die Theile derselben nicht mehr durch Einpumpen von kaltem Wasser ungleichmäßig ausgedehnt werden, wodurch dieselben natürlich leiden.
5. Die Ablagerungen von Kesselstein im Kessel sind geringer, weil eine solche Ablagerung bereits im Tender stattfindet. Damit solches aber recht umfangreich

geschieht, muß die Ausmündung des Dampfrohres mindestens 4 Zoll über dem Tenderboden liegen.

6. Die Kesselpumpen frieren nicht ein. In Betreff der auf anderen Eisenbahnen beobachteten Uebelstände, daß die Pumpen heißes Wasser nicht saugen und daß oft das Tenderwasser in die Cylindern übergeführt wird, so sollen solche bei guter Unterhaltung und zweckmäßigem Gebrauch der Maschinen nicht leicht eintreten können. Gut construierte und unterhaltene Pumpen pumpen stets ganz gut das heiße Wasser, und durch Anbringung eines Luftventils in dem Leitungsrohr der Condensations-Vorrichtung, möglichst hoch über dem Wasserbassin, wurde der andere Uebelstand gehoben, wobei jedoch festgehalten werden mußte, daß die Maschine, während sie noch in entgegengesetzter Richtung in Bewegung war, nicht reversiert werden durfte.

Das Kirchweyer'sche und Rohrbeck'sche System wird für gleich gut gehalten, dabei aber bemerkt, daß das letztere das Aussehen der Maschine verschlechtert, und daß die Anbringung des ersten in Bezug auf Herstellung und Reparatur desselben und der Maschine auch keine Schwierigkeiten bereite. Bei beiden Systemen habe man darauf zu achten, daß der Dampf nicht rechtwinklig abzubliesen hat.

Auf der Ostbahn und der Stargard-Posener Eisenbahn.

Auf diesen Bahnen sind sechs ungekuppelte Maschinen, und zwar vier nach Rohrbeck'schem und zwei nach Kirchweyer'schem Systeme im Gebrauche; außerdem drei gekuppelte Maschinen nach Rohrbeck'schem Systeme. Die damit ange-

stellten Versuche ergaben für das Rohrbeck'sche System eine durchschnittliche Ersparung:

A. an Coaks

1. bei Personenzug-Maschinen,

a. für das Jahr 1855 = 8,4 pCt.	} 10,1 pCt.
b. „ „ 1856 = 11,5 pCt.	
2. Güterzug-Maschinen,

a. für das Jahr 1855 = 13,5 pCt.	} 12,5 pCt.
b. „ „ 1856 = 11,5 pCt.	

B. an Wasser

1. bei Personenzug-Maschinen, für das Jahr 1856 = 23,1 pCt.
2. bei Güterzug-Maschinen, für das Jahr 1856 = 22,1 pCt.

Außerdem stellte sich noch heraus, daß bei der einen Locomotive mit Kirchweyer'schem Apparat, bei welcher Beobachtungen angestellt wurden, sich eine Ersparnis an Coaks für das Jahr 1855 von 15 pCt.

„ „ 1856 von 28,4 pCt. also durchschnittlich von 21,7 pCt. ergab.

Das Ueberführen von Fett aus dem Cylindern in den Tender, resp. beim Reversiren von Wasser in die Cylindern, ist bei der Rohrbeck'schen Vorrichtung nicht wahrgenommen worden, und zwar um deshalb nicht, weil die Ableitung des Vorwärmerrohres nicht, wie der Kirchweyer'sche Apparat, unmittelbar unter dem Dampfscieber, sondern erst am Exhaustorkopf sich befindet, das Rohr nachher wieder einen Hieber bilden, noch bei der Nähe der Ausblase-Öffnung luftleer werden kann.

Anderweitige architektonische Mittheilungen und Kunst-Nachrichten.

Luftcirculations-Vorrichtung zur Verhütung des Hausschwammes.

(Mit Zeichnungen auf Blatt D im Text.)

Die Königliche Regierung zu Frankfurt a. O. hat außer anderen bekannten Mitteln zur Verhütung und Vertreibung des Hausschwammes eine Luftcirculations-Vorrichtung für die fiscalischen Bauten ihres Bezirks vorgeschrieben, welche sich als zweckentsprechend bewährt hat.

Diese Vorrichtung, welche mittelst der im Gebäude befindlichen Feuerungs-Anlagen die dämpfe Luft unter den Dielen-fußböden entfernen und durch trockne Luft ersetzen soll, ist folgende:

Die Fußboden-Unterlager werden auf einzelne, 2 bis 3 Fuß von einander entfernte, hartgebrannte Backsteine gelegt, damit die Unterfüllung einige Zoll von ihnen entfernt bleibt; auch wird der Raum zwischen ihnen nicht ausgefüllt. Zwischen dem Dielenfußboden und den Wänden wird eine $\frac{1}{2}$ Zoll breite Spalte gelassen, welche den Zutritt der Zimmerluft unter den Fußböden gestattet. Diese Spalte wird mit durchlöcherter Scheuerleiste überdeckt. Damit die Luft unmittelbar an der Unterseite der Dielen entlang streichen kann, erhalten die Fußboden-Unterlager an ihrer Oberseite in ungefähr 3füßiger Entfernung von einander 2 bis 3 Zoll breite, 1½ bis 2 Zoll tiefe Einschnitte in der Weise, wie dies auf dem Gebäude-Grundriß in Figur 1 auf Blatt D ersichtlich ist. Damit sich die Luftcirculation auch auf die nicht heizbaren

Zimmer erstrecken kann, werden in den Fundamenten der Scheidewände Öffnungen von etwa 8 Zoll Breite und 5 Zoll Höhe angelegt, neben welchen man die Dielen-Unterlager stark ausschneidet oder ganz fehlen läßt, weil sie den Durchgang der Luft durch die Öffnungen erschweren oder verhindern würden. Endlich wird noch jeder Ofen mit einer gußeisernen Röhre versehen, welche in dem Ofenfundament beginnt und bis über die Ofendecke hinausreicht. Die Verbindung der Luft unter der Fußbodendecke mit derjenigen in der eisernen Röhre wird durch einen Canal gebildet, welcher in dem Ofenfundament ausgespart wird. Wenn sich die Luft in der eisernen Röhre durch die Ofenöffnung erhitzt, steigt sie nach oben und tritt in die Stube; an ihre Stelle dringt kalte Luft aus dem Raum unter den Fußböden, und auf diese Weise bleibt die Luft so lange, als die Röhre Wärme empfangt, in steter Bewegung. Die Figuren 2 bis 5 auf Blatt D geben ein deutliches Bild von der Construction des Luftcirculations-Ofens. Es wird deshalb nur zu erwähnen sein, daß das eiserne Rohr aus zwei Stücken besteht, welche sich ohne Gefahr für die Standfähigkeit des Ofens ausdehnen und zusammenziehen können. Das weitere Rohrstück ist etwa 1 Fuß tief in dem Ofenfuß vermauert; das engere ist mittelst eines Trageeisens (Fig. 4) an der Ofendecke aufgehängt, und reicht

Luftzirkulations-Vorrichtung zur Verhütung der Hauselkwanen

Fig 2 Durchschnitt nach A B

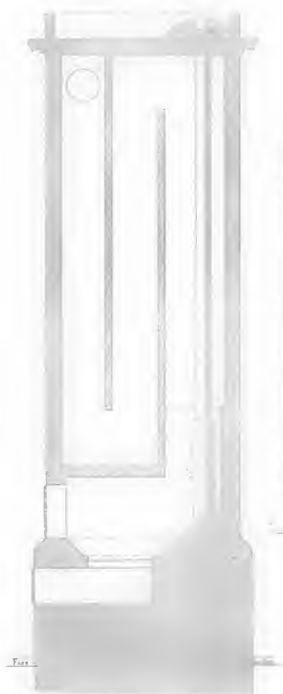


Fig 1 des Hauses Grundriss.



Fig 4 Trichterstein



Fig 5 Grundriss des Ofens

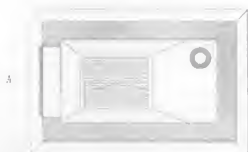


Fig 6

1½ Fuß tief in das weitere Rohrstück hinein. Eine derartige Röhrenvorrichtung kostet je nach der Höhe des Ofens 6½ bis 8 Thaler.

Behufs Erzeugung der Luftcirculation innerhalb derjenigen Jahreszeit, während welcher die Ofen nicht geheizt werden, ist angedeutet worden, daß aus die Küchenherde mit 1 bis 3 Stück etwa 2 Zoll weiter gusseisener Röhren versehen werden sollen. Diese Röhren sollen so eingemauert werden, daß sie mit dem Luftraum unter die Diele aufzufüllen durch gemauerte Canäle in Verbindung stehen, von dem Herdfeuer erwärmt werden und einige Fuß über das Herdgemäuer hin-

ausreichen. Einen bedeutenden Erfolg darf man von dieser Einrichtung schwerlich erwarten.

Schließlich muß noch erwähnt werden, daß die Königl. Regierung für die fiscalischen Bauten verboten hat, Luftlöcher in den Umfassungswänden der Gebäude anzubringen. Es lehre nämlich die Erfahrung, daß es häufig veranlaßt wird, diese Löcher während der feuchten Jahreszeit zu schließen; es trete alsdann feuchte Luft in die hohlen Räume unter den Fußböden, welche leicht den Hausschwamm erzeugt, dessen Entstehung man durch die Luftlöcher vorbeugen wollte.

O. Weishaupt.

Russischer Wandkamin.

Ich habe vor Kurzem Gelegenheit gehabt, einen russischen Wandkamin, welcher in Petersburg aus Eisen gegossen und in einem Landhause in Schlesien vermauert worden ist, aufzubrechen zu können, und bringe ihn zur Mittheilung, weil ich mich überzeugt habe, daß er, ohne Rauch in das Zimmer zu verbreiten, ebensowohl zum Brennen von Steinkohlen wie von Torf nutzbar ist und nur eines 6 Zoll im □ weiten Schornsteinrohrs bedarf, sich daher leicht in jeder schwachen Wand befestigen kann, ohne daß diese durch große Vorlagen verunstaltet wird. Die Heizfeuerungs-Anlagen sind aus den Gründen des Bedürfnisses in Rußland und insbesondere in Petersburg mehr als anderswo ausgebildet und erprobt, und in mancherlei Gattung zu uns herüber gekommen und von uns angenommen. Die Kamine gehören nun zwar wegen ihrer geringen Wirksamkeit in der Heizung mehr den südlichen, als den nördlichen Ländern an, nichtsdestoweniger hat sich ihrer der Luxus in Petersburg länger wie bei uns in neuerer Zeit wieder bemächtigt; sie sind dort um so beliebter geworden, als bei dem außerordentlich dichten, beinahe hermetischen Verschlusse der Wohnräume und Wohnhäuser, und bei der Heizung selbst der Flure und Corridors mittelst großer aus Ziegeln aufgeführter Öfen, die Kamin-Feuerung zur Erwärmerung der Luft in den Wohnräumen ein wesentliches Mittel ist.

Abweichend von unserer Einrichtungsart der Kamine zur Steinkohlen-Feuerung und ungleich vorteilhafter, wie bei uns, ist die hohe Lage des Rostes und Feuerkörbes über dem Herde des Kamins. Hierdurch kann die untere Zimmerluft in solcher Masse, wie zum lebhaften Brennen des Feuers notwendig ist, unter den Rost treten, und es kann der Kamin-Öffnung zur größern Ausstrahlung der Wärme eine vermehrte Höhe gegeben werden, ohne daß der Abzugsweg des Rauches bis zum Schornstein verlängert und dessen Herausstreuen in das Zimmer erleichtert wird. Ferner ist die Lage des Schornsteines von unserer Einrichtung abweichend. Derselbe liegt hinter dem Kamin und nicht, wie bei uns, oberwärts; er geht hinter dem Kamin noch abwärts bis in das unterste Geschloß oder in den Keller des Gebäudes, und ist dort mit einer dicht schließenden Reinigungstür versehen, hört also nicht, wie bei uns, mit dem Kamin auf, und entfernt dadurch nicht allein die mit der Reinigung des Schornsteins verbundene Unsauberkeit und Unbequemlichkeit aus den bewohnten Räumen, sondern säuert den Kamin dadurch überhaupt den weit einfacheren Gesetzen der geschlossenen oder Ofen-Feuerungen. Endlich ist die Vorrichtung zum Verschlusse des Rauchabzuges nach dem Schornstein sehr zweckmäßig, indem, sobald sie geöffnet ist, sie eine dergestalt schräg aufwärts gehende Lage annimmt, daß sie

dem Rauch seine Richtung nach dem Schornstein anweist. Daß die Kreuzwand zwischen dem Kamin und dem Schornstein lediglich die eiserne Rückwand des Kamins ist und einen Verlust an Wärme verursacht, wurde hier durch die nur 1½ Ziegel starke Wand, in welcher der Kamin und Schornstein liegt, bedingt. Beschiet man jedoch, daß bei der geringen Weite des Schornsteins die gemeinschaftliche Gefäßfläche zwischen Kamin und Schornstein nur klein ist, daß der Schornstein, unterwärts geschlossen, also ohne stiegigen Luftzug bei geschlossenem Kamin wenig Wärme aufnimmt und abführt, daß dagegen beim Feuern des Kamins die dünne eiserne Kreuzwand ein Mittel ist, die Luft in dem Schornstein schnell zu erwärmen und zu verdünnen, so kann gerade in diesem Umstand der gute Luftzug dieses Kamins gefunden werden, und ich würde selbst in stärkeren Wänden Anstand nehmen, von der vorliegenden Einrichtung abzuweichen, indem auf anhaltende Erwärmung durch die Kamin-Feuerung an und für sich nicht zu rechnen ist und ein verbesserter Luftzug während des Feuerns durch einen geringen Wärme-Verlust nicht zu theuer erkauft ist.

Die umstehenden Zeichnungen gebe ich mit den vorgefundnen genauen Maßen, weil Abweichungen in der Ausführung erprobter Feuerungs-Anlagen nicht immer von gutem Erfolg sind. Dabei diene Folgendes zur Erläuterung: Fig. 1 ist der Grundriß des Kamins über dem Herd, Fig. 2 die äußere Ansicht, Fig. 3 der horizontale Durchschnitt über dem Rost, Fig. 4 der verticale Durchschnitt, Fig. 5 der horizontale Durchschnitt oberhalb der Zugklappe. Die vordere Umrahmung *aaa*, Fig. 1 bis 3, um die äußere Öffnung des Kamins besteht aus einem Stück und kann mit beliebigen Verzierungen reliefartig gegossen werden. Ihr schließten sich zwei Seitenstücke *b b* an, welche in der äußeren Ansicht ebenfalls beliebige erhabene Verzierungen erhalten können und oberhalb mit einer Deckplatte *k*, Fig. 4, von Blech überdeckt sind, an welcher sich die Klappe *n*, Fig. 4 und 5, mittelst Charziere bewegen läßt. Die Deckplatte *k* liegt um mindestens 3 Zoll höher, als die äußere Öffnung hoch ist, und bildet dadurch den sogenannten Widerweg *m*, Fig. 4. Derselbe ist das hauptsächlichste Hinderniß, daß der Rauch in das Zimmer tritt, denn indem der Druck der Zimmerluft in der Richtung des Pfeiles gegen die obere Kamin-Öffnung wirkt, hält er den Rauch, welcher sich aus der Richtung nach dem Schornstein entfernt, hinter dem Widerweg zurück. Es ist vollkommen statthaft, die Einfassung *a* des Kamins mit den Seitenstücken *b* statt aus Eisen, ebenso gut aus Stein, als Marmor, Granit, Porphyre oder geputztem Mauerwerk, zu fertigen, man unter-

lasse aber alsdann nicht, einen Blechstreifen von Eisen, Messing oder Bronze von mindestens 3 Zoll Tiefe in der Deckplatte nahe der vorderen Flnchtseite der Kamin-Öffnung anzubringen.

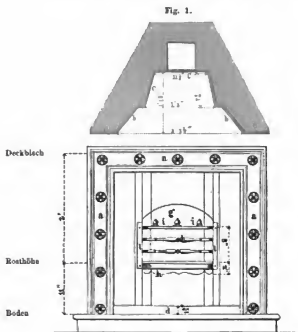


Fig. 2.

als die Deckplatte *k* liegt. Oberhalb derselben ist das Mauerwerk schräg ansteigend, seitwärts mit Ueberragung, nach dem Schornstein gezogen, so daß sich dort eine Ranch-Öffnung von 6½ Zoll Höhe bildet. Die Klappe *n* ist an einem Charnier mit einer Stütze *o* versehen, an welcher sich unterhalb ein Haken befindet. Beim Verschluss des Kamins legt sich die Stütze hinter das Hinterstück der eisernen Mauerbekleidung in den Schornstein hinein, beim Öffnen stemmt sich der Haken der Stütze auf ebendieses Hinterstück und erhält die Klappe in schräg aufsteigender Lage geöffnet. Es lässt sich das Schließen und Öffnen der Klappe sehr leicht mittelst irgend eines Stabes von der äußern Kamin-Öffnung aus bewirken.

Zu unterst über dem Heerdplaster, das 6 bis 8 Zoll über dem Fußboden des Zimmers liegen und voru mit einer Stufe nach gewöhnlicher Anordnung abgeschlossen werden kann, befindet sich zum Hinein- und Herausziehen ein Kasten von schwachem Eisenblech, 1½ Zoll hoch, welcher nach der Form

Hinter den Seitenstücken *b* steht die in einem Stück gegossene eiserne Mauerbekleidung *c* des eigentlichen Kamins. Sie steht auf dem Heerdplaster auf und geht so hoch hinaus,

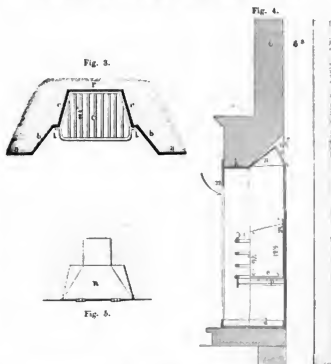


Fig. 3.

Fig. 4.

Fig. 5.

des Grundrisses, Fig. 1, ausgeschnitten ist und zur Aufnahme der Asche dient.

Der Feuerkorb besteht aus einem gußeisernen, 4 Zoll starken Kasten *g*, Fig. 2 und 4, welcher mit 3 Nieten an die Bekleidung *e* befestigt ist. Die Vorwand ersetzt ein horizontal liegendes Stabwerk *a*, Fig. 2, dessen Seitenstücke *f*, Fig. 2 und 3, ebenfalls an die Mauerbekleidung *e* angeschraubt werden. Der Rost *e*, Fig. 3, nimmt die ganze Bodenfläche des Feuerkastens ein und ist in einem Stück mit neun Zwischenweiten gegossen. Er liegt mit seiner Umrahmung auf Winkelblechen *p*, Fig. 4, auf, welche an die Seitenwände des Kastens angenietet sind, und kann leicht herausgehoben und, wenn er schadhaft geworden, neu ersetzt werden. Die Knöpfe *t*, Fig. 2 und 4, auf dem obern Stab der vordern Vergitterung des Feuerkorbes dienen zum bequemen Auführen der Steinkohlen mit einem Feuerhaken.

J. Manger.

Ueber die Form der Spundpfähle.

Es kann dem praktischen Baumeister nicht entgehen, daß das Eingreifen der Feder eines Spundpfahls in die Nuthen des benachbarten wenig oder gar nicht zur Wasserdichtigkeit einer Spundwand beiträgt. Man verzichtet auch auf diese Anforderung von Hause aus, wenn man, wie dies mit Recht geschieht, die Federn der Spundpfähle weniger lang und stark macht, als die Nuthen, in welche sie greifen sollen, tief und breit sind. Würde man den Federn diejenigen Abmessungen geben, welche sie haben müßten, um die Nuthen ganz auszufüllen,

so würde beim Einrammen der Pfähle ein Klemmen und Würgen in den Nuthen nicht zu vermeiden sein, welches nicht allein das Einrammen ungemein erschweren, sondern auch außerdem die Gefahr des Abspringens der Feder oder der Backen der Nuthen hervorrufen würde.

Wo sich Spundwände überhaupt Wasserdicht gezeigt haben, dürfte diese Wasserdichtigkeit wohl immer darauf beruhen haben, daß die Backen der Nuthen fest gegen diejenige Fläche gepreßt waren, auf welcher die Feder des benachbarten Pfahls sitzt.

Hiernach ist es durchaus nicht als unmöglich anzusehen, auch bei Anwendung ungenuthter Pfähle eine wasserdichte Wand zu erzielen; es ist dabei nur die Schwierigkeit einer sicheren Führung der Pfähle beim Einrammen zu besiegen.

Eine solche sichere Führung hat die bei Spundwänden übliche Feder abgegeben, indem sie durch das Eingreifen in die Nuth des Nachbarpfahls ein seitliches Ausweichen der Pfähle aus der Pfahlreihe verhindert. Dies ist der einzige, aber auch sehr wichtige Zweck der Feder, und dieselbe darf so lange nicht als überflüssig angesehen werden, bis dieser Zweck durch andere Mittel sicher zu erreichen steht.

Indessen wird durch das Federn der Spundpfähle immer ein bedeutender Theil der Breite des Pfahls in Anspruch genommen, welcher der Länge der Spundwand entzogen wird.

Nehmen wir z. B. eine Wand an, welche von 8 Zoll starken, 20 Fufs langen Pfählen gebildet werden soll, so dürfen wir die durchschnittliche Breite eines Pfahls etwa zu 10 Zoll rechnen. Von diesen 10 Zoll kommen 7½ Zoll (nämlich der dritte Theil der Stärke der Wand) auf die Länge der Feder, es bleibt daher für jeden Pfahl eine durchschnittliche Nutbreite von 7½ Zoll. Diese Nutbreite verhält sich zur ganzen Breite wie 11:15, oder, was gleichbedeutend ist, man gebraucht zu der gefederten Wand 1½ mal dasjenige Material, welches zu einer Pfahlwand derselben Abmessung würde nöthig gewesen sein. Nach jetzigen Preisen kostet der Cubikfufs zu Spundpfählen tauglichen Kiefernholzes etwa 13 Sgr., mithin ein 10 Zoll breiter, 8 Zoll starker, 20 Fufs langer Pfahl 4 Thlr. 26 Sgr. 5 Pf.; derselbe baut aber, wenn er gefedert wird, nur 7½ Zoll, und ein 7½ Zoll breiter Pfahl von sonst gleichen Abmessungen würde nur 3 Thlr. 11 Sgr. 1 Pf. kosten. Würde man daher den Zweck eines gefederten Pfahls durch einen ungefederten erreichen, so würde dadurch eine äußerst bedeutende Ersparnis zu erzielen sein.

Um eine sichere Führung ungespundter Pfähle gegen das seitliche Ausweichen zu gewinnen, dürften zweierlei Einrichtungen vorzuschlagen sein:

1. Man bringe zwei Reihen Rammzwinge in hinreichender lothrechtlicher Entfernung über einander an, was jedoch in den seltensten Fällen, und kaum je, wenn die Pfähle im Wasser gerammt werden sollen, möglich sein wird, oder

2. Man versuche, wie ich dies mit Erfolg ausgeführt habe, einen an den andern Pfahl an Stelle der langen angearbeiteten Federn mit einem kurzen, durch und durch gelochten, an beiden Seiten vor den Pfahl vortretenden Zapfen, den Neben-



rechtwinklig auf dieselbe gerichtet sind, so gewährt derselbe eine bessere Haltbarkeit, wie eine Feder.

Empfehlenswerth ist, die untere Fläche des Zapfens nach außen hin etwas abzurunden.

Der Zapfen wird in der Regel, je nach den Umständen, 3 bis 4 Fufs von der Anschärfung des Pfahls anzubringen sein. Die Nuth, in die er greift, benutze nur um soviel länger hinaufzugehen, wie man die Pfähle, ohne die Rammze zu rücken, hineinzutreiben gedenkt. Wäre es möglich, stets den mit Zapfen versehenen Pfahl zuerst und am tiefsten einzutreiben, so hätte man nur darauf zu sehen, daß derselbe, bevor der Nuthpfahl nachgetrieben wird, nicht tiefer eingedrungen wäre, als auf eine solche Länge, innerhalb welcher er die Nuth noch nicht verläßt. Hieraus resultirt auf der andern Seite, daß bei besonders weichen Boden es zweckmäßig sein kann, zwei Zapfen in angemessener Entfernung über einander an demselben Pfahl anzubringen.

Ebenso ist von selbst ersichtlich, daß diejenigen Nuthpfähle, welche zuletzt in die Spundwand eingestellt werden, ihrer ganzen Länge nach genuttet werden müssen, da man bei ihnen den Zapfen des Nachbarpfahls nicht mehr von der Seite in die Nuth einführen kann.

Zur Vermeidung von Mißverständnissen füge ich schließlich die Bemerkung hinzu, daß, wenn von der Wasserdichtigkeit einer Spundwand die Rede gewesen ist, mir nur ein solcher Zustand der Spundwand vorgeschwebt hat, bei welchem es möglich ist, eine Baugrube wasserfrei zu halten.

Grubitz.

Historische Notiz über Carl Friedrich Schinkel,

weiland auswärtiges Mitglied der Akademie der Künste in Paris.

(Ein Vortrag, gehalten von J. J. Hittorff, Präsident der Akademie der schönen Künste in Paris, in der öffentlichen Sitzung der fünf Akademien der kaiserlichen Instituts von Frankreich, am 17. August 1857.)

Meine Herren! Zur Zeit, als unsere Akademie und Frankreich den Verlust zweier ausgezeichneten Männer beweluten, zweier Architekten von dem höchsten Werthe — Huyot, so genial in seinen Ergänzungen der antiken Städte Theben, Athen und Rom, so bewundernswürdig in der Erbauung des majestätischen Triumphbogens, welcher sich über ganz Paris erhebt, und Perrier, unser Lehrer, welcher mehr als ein halbes Jahrhundert an der Spitze einer weltberühmten Schule stand — zu dieser schmerzlichen Zeit beweineten Berlin, das Königreich Preußen und ganz Deutschland auch einen Architekten, Schin-

kel, einen Künstler von Genie und seltenem Talent, von edlen und guten Herzen. —

Obgleich Schinkel unserem Lande nicht angehört, tragen wir dennoch kein Bedenken, Ihre Aufmerksamkeit auf sein Leben und seine Werke zu richten. Er war auswärtiges Mitglied des Instituts, und wir halten uns des Antheils unserer Zuhörer für alle Verdienste versichert, welcher Nation sie auch angehören mögen.

Zwei unserer ausgezeichnetsten Collegen, die Herren Mignet und Flourens, hatten Sie schon mit zwei berühm-

ten Männern Preussens bekannt gemacht; indem wir uns der Lobreden erinnern, welche Sie von denselben über Ancillon und von Boeh vernommen haben, wird unsere Bitte um Nachsicht nicht als eine unbegründete rednerische Ausflucht, sondern als die begründete Besorgnis einer gefährlichen Vergleichung erscheinen. Erlauben Sie uns daher, mit dem Herzen und dem Gefühle eines Künstlers zu sprechen, da wir es nicht mit dem Geiste und Talente eines Schriftstellers thun können.

Carl Friedrich Schinkel, geboren den 13. März 1781 zu Neu-Ruppin in der Mark Brandenburg, verlor in seinem sechsten Lebensjahre seinen Vater, welcher ein bescheidenes Amt bekleidete. Seine Erziehung, in der unbedeutenden Vaterstadt begonnen, beendigte er, von dem Jahre 1795 an, in Berlin. Eine bestimmte Anlage zum Zeichnen und ein großer Antrieb zur Baukunst führten ihn drei Jahre später als Schüler zu Herrn Friedrich Gilly. Dieser Architekt, welcher ein schönes Talent für Landschaftsmalerei und historische Darstellungen besaß, wird als der erste Baukünstler angesehen, welcher in Berlin den extravaganzen Nachahmern Borromini's mit einer großen Einfachheit in seinen Werken entgegentrat. So wie die Eigenschaften des Lehrers einen großen Einfluß auf den Schüler in seinen Studien als Zeichner und Maler hatten, so war es der baldige Verlust Gilly's, nach welchem dem jungen Schinkel die Beendigung mehrerer angefangenen Banten anheimfiel, die ihn die ersten Schritte in der praktischen Ausführung machen ließen. Aber einen bestimmteren Einfluß auf die Fähigkeiten des Künstlers hatte die Reise, welche er während mehrerer Jahre durch das mittägliche Deutschland, nach Italien, Istrien und Sicilien unternahm.

Aus den reichen Mappen, welche den Lehrling schon als einen vollkommenen Meister im Zeichnen und Malen darthun, geht hervor, daß, wenn der Verfasser in seinen Studien die merkwürdigsten Monumente wiedergab, es vorzüglich ihre schönen Massen waren, ihre Größe und ihre Harmonie, der Zauber der Linien und die Mannigfaltigkeit der Gruppen, welche ihn anzogen; und, wenn inmitten der herrlichen Gegenden dieser Länder, in Italien die noch erhaltenen Paläste, Landhäuser, Dome und Basiliken, in Istrien und Sicilien die Trümmer von arabischen Schlössern und antiken Tempeln, Theatern und Gräbern ihm entgegentraten, so gab sich sein Geist, für die pittoresken Schönheiten der Kunst und der Natur so sehr eingenommen, ganz dem Zauber seiner Gefühle hin, um die Bilder der Einen und der Andern wiederzugeben.

Diese Zeichnungen sind unter dem Einflusse eines poetischen Geistes und des Gefühls der Schönheit angeführt; die Ansicht derselben flüßt Liebe zum Künstler ein, der sie schuf. — In der That, die edle Größe, eine Andeutung der Distinction, die Weglassung alles Uebertriebenen und Gezwungenen, welches eine einfache Natur bezeugt, die lieblichen Gestalten in ihren wohlthätigen Handlungen, ein Zeichen der Güte, vereinigen sich in diesen Gemälden, und deuten auf die schönen Eigenschaften, die der anstrebende Künstler besaß, und welche er fortwährend als Meister ausbildete.

Ein rührender und charakteristischer Umstand, welcher dazu beiträgt, sein schönes Leben zu erklären, ist das jungen Künstlers Wahl eines edlen Freundes, eines wohlthätigen Rathgebers, als Reisegefährten. — Ueberzeugt, daß das Praktische allein in der Kunst nicht hinreichend ist, um deren kräftige Wirkung und hohe Bestimmung zu erreichen, daß das Studium der Philosophie die einzig gesunde Nahrung des Geistes, der einzige Weg ist, um durch die edelste Begeisterung zum Gefühle des Schönen zu gelangen, eben sowohl in seiner materiellen Bildung, als in seinem moralischen Zwecke, trug unser junger Reisende eine Auswahl der Werke des berühmten

Fichte bei sich. Wir wollen nicht auf alle die schönen Einflüsse, welche daraus hervorgehen mußten, hinweisen, um fähig zu machen, für welche Fälle von Früchten das Lesen dieser Schriften Samen in sein gut vorbereitetes Herz niederlegte.

Die Erinnerung an diese Reise diente Schinkel oft dazu, am während seiner so thätigen und natürlich vielen Stürmen unterworfenen Laufbahn seinen Geist in Stunden drückender Widerwärtigkeiten, wie sie ihm bisweilen entgegentraten, zu erheben und zu erquickern. Dann brauchte er sich nur in die Zeit zu versetzen, wo er in der erhabenen Umgebung Rom's, an den Ufern des neapolitanischen Meerbusens, unter dem Schatten der grünen Gebüße Trinakria's, an dem Fuße stolzer Trümmer oder hoher und schöner Gebirge weilte, und die angefangene oder fertige Zeichnung lag an seiner Seite, und er unterhielt sich wiederum mit seinem stummen, aber berechnenden Freunde. Oder er gienge, die unermeßliche Größe des Meeres wiederzusehen, er hörte dessen unendliches Rauschen, und lauschte den fernen Tönen einer Doppellösung; er sah auf's Neue die schönen Mädchen des Berges Erix mit ihrer edlen Gestalt und antiken Tracht; von milden Lüften geleitet, tauchte er seine Blicke mit Entzückung in den dunkelblauen Glanz des Himmels. Dann wieder bewunderte er die großartigsten Bilder der Natur; die Wolken häuften sich an, der Blitz durchschneidet sie, der Donner bricht los, strömender Regen stürzt nieder, die feuergeplagten Berge sind erschüttert; Rauch und Flammensäulen erheben sich in die unendliche Höhe!

Solche bald ruhig-liebliche, bald schauerlich-großartige Scenen riefen unaufhörlich in Schinkel's Gedächtniß den Glauben an die unendliche Größe des Erschaffers, welchen er darin erkannt hatte, zurück. Er empfand auf's Neue, wie das Lesen des Philosophen, des edlen Denkers, ihm die Mittel anwies, sich durch die Anerkennung und die Ausübung der Tugend bis zur Gottheit erheben zu können.

Die seltenen Gaben des Zeichners und des Malers erklärten die Vorliebe unseres Künstlers für die pittoresken Schönheiten, so hinreißend in der That; und es geht daraus hervor, wie bei seiner noch unvollkommenen Bildung als Baukünstler die weniger angenehmen und sehr ermüdenden Studien der Pläne und aller bloß architektonischen Elemente ihn weniger anzogen. Auch hat bei der Prüfung der zahlreichen und häufig so bewundernswürdigen architektonischen Entwürfe und Ausführungen Schinkel's die Kritik nur dann zuweilen Recht, wenn sie dem Mangel dieser speziellen Studien die Ursache der Unvollkommenheiten zuschreibt, welche sie daran bezeichnet. Doch wenn auch anfangs eine solche Lücke bei diesem Künstler zu bedauern war, so ist um so mehr anzuerkennen, daß er später Alles that, um dieselbe auszufüllen, und daß man dem Mißgeschicke seines Vaterlandes die Ursachen zuschreiben muß, welche ihn nöthigten, bei seiner Rückkunft von seiner Reise sich fast ausschließlich nur mit Landschafts- und Decorationsmalen zu beschäftigen.

Während vieler Jahre brachte unser Künstler eine große Zahl von Bildern hervor. Es waren treue Ansichten von schönen Gegenden, oder Phantasiestücke mit den berühmtesten Monumenten geschmückt; mehrere Panoramas, worunter jene von Palermo und Taormina sehr bewundert wurden; viele Ansichten von den Stätten Siciliens und Italiens, eine Art Diorama; endlich große Wandgemälde für reiche Wohnungen. In allen diesen Werken glänzten neben der Reinheit der Zeichnung, dem Geschmack für schöne Linien-Anordnung und neben den archaischen Kenntnissen die herrlichsten Lichteffecte.

Der allgemeine Beifall, den Schinkel fand, konnte an einem Hofe, wo, man kann wohl sagen, die Thüren sich für alle Verdienste von selbst öffnen, nicht unbekannt bleiben. Eine Auswahl seiner Gemälde wurde in einem Saale des Schlosses ausgestellt, um die Ansicht derselben der königlichen Familie zu erleichtern; und um den Eindruck derselben zu erhöhen, gewählten Instrumente und Stimmen ihre harmonischen Töne dazu. Man wollte auch dadurch der schönen Königin, voller Trauer über die damaligen Unglücksfälle des Landes und des Thrones, und über jene, welche sie von der Zukunft befürchtete, eine Zerstreuung bereiten. Die Anhänger Schinkel's hatten dabei die Absicht, dieser Fürstin natürliche Güte und ihr Wohlwollen für den Künstler zu erhöhen, und den Maler und Architekten in den Dienst des Königs aufgenommen zu sehen, da eben in dem Schloss große Veränderungen getroffen werden sollten. Die Königin nahm den Künstler, dessen herrliche Werke sie bewundert hatte, gütig auf, und Schinkel trat in seine wahre Laufbahn. — Er hatte leider nicht das Glück, seiner königlichen Gönnerin lange zu dienen. Sie sollte bald ihren eigenen Schmerzen, vergrößert durch das Unglück ihres Volkes, unterliegen. Ihr Gedächtniß war für Schinkel stets ein wahrer Cultus. Zehn Jahre nach diesem Verluste sahen wir vor dem schönen Marmorbilde auf dem Grabe der Königin seine Thränen fließen, vor jenem Bilde, wo neben den Reizen der schönsten menschlichen Formen die erhabensten Gaben des Herzens und der Seele durchschimmern, und welches, von Geschlecht zu Geschlecht unaufhörlich besucht, immer von Neuem allgemeine Verehrung und aufrichtigen Bedauern hervorruft. Niemals haben wir uns bewegter gefühlt, als in der Gegenwart dieser Trauernden, so rührend und selten vor einem königlichen Grabe!

Unter solchen vortheilhaften Auspicien durchließ Schinkel vierzig Jahre einer der thätigsten und glorreichsten Lebensbahnen, ohne sich auch nur einen Tag abzumühen. Während dieser langen Zeit, wo er allmählig von dem Grade des Bauesars an bis zur Stelle eines ober-Landes-Bau-Directors gelangte, dem höchsten Amte, welches der König ihm verleihen konnte, bereicherte er Berlin mit seinen schönsten Monumenten, bearbeitete er fast alle Entwürfe zu den Bauten des ganzen Königreiches, und übte er einen unaufhörlichen Einfluß auf die Ausdehnung und den Fortschritt der schönen Künste und der Industrie Preussens. Er leitete die Maler und Bildhauer in der Anwendung ihrer Werke als Zweig der Architektur, und erfand die schönsten Vorbilder für Fabrikanten und Handwerker. Als Theater-Decorationsmaler sind seine Werke schön und vielfach. In den Opern Armida, Aleste, Athalia, der Zauberküste, der Vestalin, Olympia, und in mehreren Dramen fanden seine ersten Studien ein großes Feld für die Wiedergebung der berühmtesten Gebäude des Alterthums, sowie der byzantinischen und gothischen Epochen. Der Wunsch, den Reiz der Werke Gluck's, Mozart's, Spontini's und Schiller's zu erhöhen, füllte sein Herz mit dem edelsten Wettstreit.

Schinkel erhol sich auch zur Höhe eines Geschichtsmalers durch die Erfindung der schönen Bilder, welche nach seinem Tode auf den Wänden der Colonnade des von ihm erhaltenen Museums in Fresco ausgeführt worden sind. In diesen Gemälden vereinigt sich die Erhabenheit des Gedankens, die Verschiedenheit und die glückliche Darstellung der Gruppen, mit einer großen Reinheit der Formen. Er erfand auch viele Compositionen für Giebelbilder, Statuen und Basreliefs, worin mehrere in Stein und Marmor ausgeführt wurden, und es ist gewiß, daß Schinkel sich auch als Bildhauer ausgezeichnet haben würde, wenn er sich dieser Kunst befassen

hätte. Glücklicherweise kam es nicht dazu. Die Bildhauerkunst wurde keine seine Mitbewerberin der Architektur, sie wurde keine neue Waffe in den Händen der Kritik, welche, wie wir schon gesagt haben, die Vorzüge des Malers als einen bedauernden Einfluß auf die Werke des Baumeisters bezeichnete. Die Gebäude, welche er errichtete, sagt diese Kritik, tragen zu sehr den Schein, nicht nur allein dazu erfunden zu sein, um achäne Massen vor das Auge zu stellen, sondern um einen theatralischen Effect hervorzubringen, das heißt, sie erinnern an jene fingirten architektonischen Erfindungen, an welchen hohe Unterbauten und höchst ausgedehnte Treppen neben großen Arkadengängen und Säulenstellungen ohne Nothwendigkeit und ohne Zweck sich erheben. Es herrsche darin keine hinreichende Verbindung zwischen dem Innern und dem Aeußern, zwischen ihrer Ansicht und ihrer Bestimmung. Der Mangel an diesen unumgänglich notwendigen Eigenschaften rühre von dem Zwecke Schinkel's her, unverzüglich von außen auf das Auge zu wirken, und mache im Allgemeinen das Innere seiner Gebäude wenig großartig; sie besäßen selten schöne und vollkommen zweckmäßige Einteilungen, welche doch die unmittelbare Absicht bei Errichtung der Gebäude sind; es fehle ihnen jene Gesamtheit, wo die Vorhallen, die Höfe, die Treppenhäuser, die Zimmer und Säle in ihren verschiedenen Größen und Formen, mit ihrer speciellen Zweckmäßigkeit zu einer und derselben allgemeinen Wirkung beitragen — hier, indem sie die Räume vertheilungsfähig, dort, indem sie deren Wirkung durch ein fortwährendes Auseinandergehen und vielfache und schöne perspectivische Ansichten steigern.

In diesem übertriebenen und zu allgemein angewendeten Tadel erkannte dennoch Schinkel den Theil der Wahrheit. Darin wirklich groß durch seinen hohen Sinn, sowie durch seine seltene Bescheidenheit, war er oft in der Verthaltung sein eigener Richter, indem er sein Bedauern über den unüberwindlichen Hang seiner Phantasie, welchem er unaufhörlich entgegenkämpfte, aussprach. Auch wendete er auf späteren Reisen seine Studien besonders auf die Einteilungen der Pläne an; er erkannte deren untrüglichen Einfluß auf die rationelle Schönheit der Gebäude, und in seinen folgenden Entwürfen ist diese Richtung sehr bemerkbar.

Seine Bauten sind in Berlin: ein Theater, die Königswache, eine Triumphbrücke, mehrere Thore der Hauptstadt, eine Artillerie-Schule, ein Museum, die Akademie der Baukunst, ganze Straßen, schöne Wohnungen, bedeutende Ergänzungen und Wiedererbaungen der Schlösser des Königs und der Prinzen, eine Sternwarte, ein Packhof, mehrere Kirchen und Denkmäler; in der Umgegend der Hauptstadt und in den Provinzen viele Schlösser und Landhäuser für die königliche Familie und für reiche Privatbesitzer, Rathhäuser, Jagdschlösser, Bade-Anstalten und Springbrunnen, nebst allen den unzähligen Verschönerungen der Gärten und Park-Anlagen bei allen diesen Bauten. Bei der Aufzählung derselben muß uns die reiche Phantasie, die unerschöpfliche Fruchtbarkeit bewundern, welche dazu notwendig war, um diese Menge Werke zu erfinden, bis in die geringsten Theile zu studieren und auszuführen. Aber außer diesen Gebäuden und denjenigen, nicht weniger zahlreich und bedeutend, welche Schinkel in den andern Staaten Deutschlands ausführte, bestehen sehr viele seiner Entwürfe nur in Zeichnungen. Die bemerkenswerthesten darunter sind Capellen und Kirchen bis zu den größten Basiliken und Domen; einfache Fagadestellen für Statuen und Büsten großer Männer bis zu den reichsten Denkmälern zu Ehren Friedrich's des Zweiten. Bald stellte der enthusiastische Künstler den großen Monarchen als siegenden Feldherrn, bald

als triumphirenden König dar; hier sieht man ihn auf seinem Streitrosse und in seiner Quadriga freistehend, und in anderen Entwürfen sind diese Standbilder von Portiken und großen Säulen begleitet, wo die hohen Thaten des Fürsten in Farben und in Marmor prangen; bald stellt er seinen modernen Heros in einen Tempel gleich den Halbgöttern des Alterthums, oder er widmet ihm eines jener kolossalen Monumente, ähnlich den Gräbern der römischen Kaiser oder den Mausoleen der griechischen Könige. Alle diese Schöpfungen, man könnte sagen in Ueberfülle, erklären sich in Gegenwart einer Aufgabe um so eher fähig, die Vaterlandsliebe Schinkel's zu steigern, als sie mehr wie jede andere mit dem Genius des Künstlers übereinstimmte; Alles sollte darin beitragen, um durch Größe, Majestät und Pracht zu wirken.

Schinkel, dessen größte Thätigkeit in die Zeit fällt, wo die Alterthümer Griechenlands mit dem größten Eifer untersucht und ihnen allgemeine Bewunderung gezollt wurde, gab in seinen Werken manchmal die Formen der griechischen Architektur treu wieder, mehr noch aber waren sie ihm nur ein Vorbild, und häufiger noch machte er sie ganz eigen, indem er sie in seinem Geiste frei übertrug. Der reine Geschmack und das zarte Gefühl, welche die hellenische Kunst auszeichnen, und welche ihr den immerwährenden Anklang der Künstler sichern, die im Stande sind, diese Eigenschaften zu würdigen und wiederzugeben, mußte unumgänglich auf diesen Künstler wirken. — Daher seine Vorliebe für Alles, was aus dieser klaren und wohlthätigen Quelle floß. — Und wenn diese Resultate sich in vollem Maße in seinen Werken vorfinden, wo der griechische Styl herrortritt, so erschienen dieselben auch noch in denjenigen seiner Schöpfungen, in denen — durch den Wirbelwind der Zeit hingerissen, welcher so Vielen Ähren trübte und dessen Staubwolken schon weniger undurchsichtig sind — er die byzantinischen und gothischen Bauwerke nachahmte, Bauwerke, welche, was man auch sage, Zeiten des Verfalls und der Rohheit angehören. Und wenn die Monumente dieser Epochen unsere gerechte Bewunderung verdienen, so liegt die unverkennbare Ursache darin, daß die Völker, welche diese Bauten auf einem dürren und früher fruchtbaren Boden errichteten, die verwilderten Keime mit den schönsten Samenkörnern vermischten, welche das Alterthum in den verstümmelten Werken seiner großen Künstler und unsterblichen Schriftsteller niedergelegt und aufbewahrt hatte.

Der Schöpfer so schöner und werthvoller Werke hatte nichts Ausgezeichnetes in dem Aeußern seiner Person; sobald aber ein edles Gefühl seine Seele in Anspruch nahm, ging eine magische Veränderung in Schinkel vor, seine Haltung, seine Bewegungen, der Laut seiner Stimme, die sanften und leuchtenden Strahlen seiner Augen rissen ihn und fesselten. Man bewunderte und liebte ihn zu gleicher Zeit. In seinen wenigen Stunden der Muße widmete er sich nur Männern von übereinstimmendem Sinn, und seine Gesellschaft bestand aus den ausgezeichnetsten Gelehrten und Künstlern. Wenn wir unter diesen Wilhelm und Alexander von Humboldt, Ichnth, Rauch und Cornelius nennen können, und die beständige Freundschaft derselben für unsern Künstler bestätigen, so ist dies das schönste Zeugniß von den seltenen und hohen Eigenschaften, welche Schinkel besaß.

Au die Namen dieser Häupter der Kunst und Wissenschaft müssen wir den des jetzt regierenden Königs reihen. Im Besitze eines lebendigen und hohen Geistes, eines ausgebreiteten Wissens, eines edelmüthigen Herzens, von der Liebe zu den Künsten, und besonders der Baukunst, durchdrungen, mußte dieser Fürst eine große Neigung für das Talent, die Kenntnisse und den Charakter des Künstlers fühlen. Man

behaupet, der berühmte Verfasser des Kosmos, seit mehr denn einem halben Jahrhundert der Freund des Kronprinzen und des Königs, wäre das erste Band dieser Anhänglichkeit gewesen, welche mit dem Eintritt Schinkel's in seine Laufbahn begann und bis an das Ende seines Lebens fortwauerte.

Seine Majestät, welche die Herren Percier und Fontaine als seine Lehrer zu nennen pflegt, und große Gewandtheit besitzt, seine Gedanken auf das Papier zu bringen, brachte viele Momente mit dem Architekten seiner Wahl zu. Die Abende, welche den wissenschaftlichen und literarischen Unterhaltungen gewidmet waren, wechselten mit jenen der akademischen Architektur-Übungen ab. Da war es, wo diese glänzenden Geister eine Anzahl schöner Monumente zeichneten, für die Bedürfnisse und die Verschönerungen der Hauptstadt bestimmt. In diesen edlen und freimüthigen Zusammenkünften war es wohl auch, wo der Fürst die Keime zu jenen schönen und vielen Institutionen in sich aufnahm, welche er später zum Ruhme und Fortschritte der Kunst, der Wissenschaft und der Literatur zur Ausführung gebracht hat.

Diese rühmlichen Freundschaften und die allgemeine Achtung, welche das Talent und die vorzüglichen Eigenschaften Schinkel's einflößten, waren ihm Anhänger und Bewunderer wie unter seinen Klienten und Schülern, so unter allen Künstlern und Handwerkern. Einer seiner schönsten Genüsse, und was besonders sein Herz mit Dankbarkeit erfüllte, war das Vertrauen und die Werthschätzung, womit ihm bis an das Ende seiner Regierung Friedrich Wilhelm der Dritte beehrte. — Unter diesem Fürsten war es, wo unser Künstler die Bauten ausführte, welche der Stolz der königlichen Hauptstadt sind; und es ist nicht ohne Interesse zu bemerken, daß dieser Monarch, welcher in allen seinen Unternehmungen eine große Einfachheit liebte und nur das Nuthwendige wollte, dem Geiste seines Architekten, mit diesen Aufgaben im Widerspruche, nachgab, und seine Ansichten ihm nie durch Gebot aufdrang. Er war in den schönen Künsten und der Baukunst häufiglich bewandert, und er besaß zu viele Kenntnisse, um nicht überzeugt zu sein, daß Veränderungen in den Entwürfen eines Architekten von bestimmtem Werthe, welche aus der Laune eines unvollkommenen Wissens oder eines nicht hinreichend belehrten Geschmackes hervorgehen, ihnen nur schädlich sein können. —

Wir kommen jetzt an zwei Begebenheiten, von denen eine die traurigste und die andere die glücklichste in dem Leben Schinkel's war. Jene, wo der König von Griechenland ihm die Anfertigung von Plänen zu einer königlichen Residenz in Athen übertrug, und die andere, wo ihn die Kaiserin von Rußland mit dem Entwurf der Oranda, eines großen Lustschlosses in der Krim, betraute. Zwei Monumente von der erhabensten Bestimmung, in der malerischsten Lage, unter dem gelindesten Klima, und für welche die Pracht ein Erforderniß war; das eine, durch welches die größten historischen und didactischen Andenken wieder hervorgehoben wurden, das andere, bei dem es möglich war, durch die höchste Kunst und den außerordentlichen Aufwand Werke einer ähnlichen Bestimmung würdig zu schaffen. Wir können Nichts, was einen Künstler, wenn auch noch so unbegabt, mehr aufregen und mehr ergreifen könnte, als diese schönen Aufgaben. Wieviel kräftiger mußten dieselben Schinkel's Talent und Einbildungskraft mit ihrem begeistertsten Hange durchdringen!

Lauer von griechischen Werken umgeben, lebte er so zu sagen inmitten aller Monumente dieses Landes, aus deren Schönheiten er so häufig geschöpft hatte. Die Trümmer der Burg von Athen, diese herrlichen Ueberbleibsel der Stadt des Pericles, welche der Ursprung der rühmlichen Namen des

Iteius, des Mæsiens und Phidias waren, diese schönen Reliquien der Propyläen, der Heiligthümer der Minerva-Pallas, des Erechtheums, des Pandioniums und des Parthenons — welcher unüberwindliche Reiz, um die Gedanken dieses Künstlers auf diesen heiligen Boden zu ziehen, und wie viele bezaubernde Fiktionen, um seinen Geist daran zu fesseln! Welch! Wunder also, daß er alle Schwierigkeiten überwand, um aus der Ebene vermittelt eines sanft geneigten Weges zu der majestätischen Treppe des antiken Thores und durch dessen Säulenreihen zu gelangen, um zwischen einer der Langseiten des schönsten griechischen Tempels und der zierlichen Karyatiden-Fassade einen Circus anzulegen, um das kolossale Bild der heiligen Beschützerin von Attika wieder zu erheben, und endlich um, neben diesen heilbehaltenden Prachtbauten des Alterthums, eine Reihe neuer Gebäude für die königlichen Wohnungen zu schaffen; alle, könnte man sagen, von dem reinsten architektonischen Atticismus durchdrungen!

Wer bewunderte nicht diese sinnreiche Erfindung, wo das Talent des Meisters sich im höchsten Grade zeigt? Wer bedauerte nicht, daß sein Werk ausgeführt blieb? Wer theilte nicht die Schmerzen des Künstlers, als der allerprosaischesten Palast, am Fuße der Akropolis erbaut, die glänzenden Träume vernichtete, welche ihn bis dahin in seiner anstrengenden, großen und schönen Arbeit unterstützt hatten?

Ein Trost war Schinkel vorbehalten. Eine Königin hatte ihn beim Eintritte in seine Laufbahn beschützt, eine Kaiserin, die Tochter dieser Königin, kam am Ende seines Lebens auf dem zu kurzen Wege, welcher ihm noch vorbehalten war, die letzten Blumen ihm zu streuen, deren Schönheit und Wohlgeruch ihm noch erquickten sollten. Die Erfindung der Pläne des Lustschlosses Orianda, auf der Höhe eines der schönsten Vorgebirge des taurischen Chersones und an den Ufern des schwarzen Meeres gelegen, wurde seine letzte und beglückende Arbeit. Die Zuvorsicht, den Entwurf dieses anderen großartigen Gebäudes verwirklicht zu sehen, bei dem der Basalt, der Granit, der Marmor, Erz und Gold, geförmt und zu schönen Massen zusammengetragen, demselben die längste Dauer versprach, befürdete des Künstlers Talent mit neuer Kraft und gab ihm einen neuen Aufschwung.

Sich frei bewegend auf einem großen Raume, einem der würdigsten Orte des alten Tauriens, ein indisches Paradies genannt zu werden, mußte die Architektur der Hellenen die natürliche Quelle sein, aus welcher der Künstler schöpfen konnte. Und in der That giebt kein Werk von Schinkel, damals durch eine lange Erfahrung zur Reife seines Talentes gelangt, eine vortheilhaftere und höhere Idee. Das Project ist das vollständigste Ergebniss aller seiner Eigenschaften; er scheint darin auf den Gipfel der Höhe gelangt zu sein, welche er erreichen konnte. Ein immer tieferes Studium der wahrhaften Mittel der Baukunst, da, wo diese darin bestehen, vor Allem dem Zwecke der Gebäude zu entsprechen, und neben der Schönheit ihrer Massen und Theile deren bestimmten und edlen Charakter auszudrücken, machen diesen Entwurf zu einem seiner gelungensten. Wenn man die Zeichnungen betrachtet, in denen die Grösse der Anlage sich mit Liebreiz und Pracht vereinigt, wenn man die Verzierungen studirt, wo die Bildhauerkunst und die Malerei, die künstlichen Gärten und die wundervollsten Naturlandschaften zu einem überaus harmonischen Ganzen sich verbinden, so ist man bereit, mit den Verehrern des großen Künstlers, welche ihn

den Formendichter nennen, auszurufen: die Orianda war sein Schwanengesang!

Dieses Werk ist auch wirklich sein letztes. Kaum beendet, überfiel ihn die Krankheit, welche, nach einer dreizehnmonatlichen, fast völligen Zerrüttung seiner glänzenden und bis dahin unerschöpflichen Gaben, ihn dieser Welt entriß. — Es ist nicht auszuspochen, was dieses langsame und schmerzliche Ableben des geliebtesten Familienmitglieds, des geliebtesten Freundes, des so hoch ausgezeichneten Künstlers, seiner treuen Gattin und seinen frommen Kindern, seinen Freunden und Verehrern Thüränen kostete. Als am 3. October 1841 der Ruf von Schinkel's Tode sich in Berlin und dem Königreiche verbreitete, bezeugte der allgemeine Ausdruck der Trauer eines ganzen Volkes seine tiefe Verehrung für den Künstler, dessen schöne Werke dem Vaterlande Ruhm, und dessen Tugenden ihm Ehre erworben.

Schinkel lebte sechzig Jahre. Er starb auf der höchsten Stufe seines Talents und seines Ruhmes, als Friedrich Wilhelm der Vierte den Thron bestieg und dem Künstler die reizendste Aussicht in ein noch ausbreiterteres Feld seiner Thätigkeit eröffnete. Die Entwürfe zu einem der größten Dome und einem königlichen Campo-santo beschäftigten schon den Monarchen und hatten auch wohl den Künstler in Anspruch genommen. Aber anstatt ihm neue Gelegenheiten bereiten zu können, seinen Ruhm zu vergrößern, vermochte Se. Majestät nur, eines der vorzüglichsten Monumente des großen Architekten in sein Mausoleum zu verwandeln. Nach seiner Beerdigung befahl eine königliche Verfügung: „daß unter der Säulenhalle des Museums, von den bewundernswürdigen Bildern umgeben, welche sein Genius schuf, sich das Standbild Schinkel's erheben solle.“ —

Wenn man die Beschreibung der Todtenkammer liest, welche mit den Werken des Meisters, von Blumen bekränzt, ausgeschmückt war, von dem Trauergerüste, auf dem seine Leiche ruhte, von den Gebeten und Gesängen, welche man hörte, und von dem tiefen Schmerz der unzähligen Menge der Besucher; wenn man an den Leichenzug denkt, in dem der König und die Prinzen vertreten waren, an dessen Spitze der Bischof und seine Assistenten sich befanden, begleitet von dem Choral, biblische Psalmen singend, während dem Leichenwagen, bedeckt mit den ausgezeichnetesten Insignien, die berühmtesten Künstler und Gelehrten umgaben, an welche die höchsten Personen des Hofes und der Regierung, die Mitglieder der Akademien der Universität, die Corporationen aller Künste und Gewerbe und eine unübersehbare Anzahl Personen aus allen Klassen sich anschlossen, so fühlt man sich von einer überwältigenden und aufrichtigen Rührung durchdrungen. So große Ehrenbezeugungen, so viel Antheil, so viel Hochachtung und eine so tiefe Trauer um den Sarg des Sohnes eines anspruchsvollen Beamten, in seinem sechsten Jahre Waise, sich selbst überlassen in seinem achtzehnten Jahre, wo er sein arbeitsvolles Leben begann, an dessen Ende ihn der glückliche Tod erwartete. Es ist dies wirklich ein erhebendes Bild, ein Beispiel an das schöne Leben so vieler anderen Künstler anzuhängen; ein neuer Beweis, daß der Genius, wenn auch noch so sehr von der Natur begabt, nur dann vollkommen ist, wenn ihm Arbeit und Tugend zur Seite stehen. Ein ähnliches Beispiel wurde der Welt von Michel Angelo gegeben, Schinkel gab es seinen Zeitgenossen!

Mittheilungen aus Vereinen.

Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

Verhandelt Berlin, den 10. März 1837.

Vorsitzender: Herr Hagen.

Schriftführer: Herr H. Wiebe.

Herr Siemens hatte die neuen, von ihm und Herrn Halske erbauten magneto-elektrischen Telegraphen, welche für die bayerischen Eisenbahnen bestimmt sind, im Vereinslokale aufgestellt, und hielt über die Geschichte der magneto-elektrischen Telegraphen, sowie über die Einrichtung seiner neuesten Construction einen Vortrag, welcher nach Herrn Siemens eigener Mittheilung hier folgt:

„Die Königl. bayerische Telegraphen-Verwaltung veranlaßte Halske und mich, für die bayerischen Eisenbahnen magneto-elektrische Zeiger-Telegraphen zu construiren. Es waren bisher Större'sche magneto-elektrische Telegraphen auf diesen Bahnen in Benutzung. Obgleich dieselben den in jetziger Zeit an die Eisenbahn-Telegraphen gestellten Anforderungen in keiner Hinsicht mehr entsprachen, und im Interesse des Dienstes ersetzt werden mußten, so hatte man doch durch längere Erfahrung dort die Überzeugung gewonnen, daß das magneto-elektrische Zeiger-System für den Eisenbahndienst das zweckmäßigste sein würde, falls es in der Sicherheit nicht hinter anderen zurückstände. Die gänzliche Ersparung aller Batterien ist nämlich gerade für Eisenbahnen besonders wichtig, da die Zahl der Stationen groß ist und den Batterien selten eine hinlänglich aufmerksame Behandlung zu Theil wird.

Die hier vorgelegten Telegraphen sind das Resultat dieses Auftrages. Es ergaben ein so vollkommen befriedigendes Resultat, daß uns der Auftrag erteilt wurde, sämtliche bayerische Eisenbahn-Stationen mit dergleichen Apparaten zu versehen. Es sind in diesem Augenblicke bereits 60 in Thätigkeit, und diese Zahl wird sich in einigen Monaten verdreifacht haben.

Magneto-elektrische Telegraphen, d. h. solche, bei denen der nöthige elektrische Strom nicht durch elektrische Batterien, sondern durch permanente Magnete erzeugt wird, sind schon seit langer Zeit in Anwendung gekommen. Es war sogar der erste Telegraph, welcher überhaupt existirt hat, der von dem Professor Gauß und Weber in Göttingen erbaut, ein magneto-elektrischer Nadel-Telegraph. Der Strom ward bei demselben durch Verschiebung einer Drahtrolle auf einem großen Magnetstabe erzeugt, in dessen Mitte sie sich im Ruhezustande befand. Ward sie nach dem einen Ende des Stabes hin- und wieder zurückbewegt, so erhielt man eine Zuckung der eingeschalteten Magnetaedel nach rechts, im andern Falle eine Ablenkung nach links. Aus diesen beiden Zeichen war das Alphabet combinirt.

Auch der auf diesen ersten Telegraphen basirte Steinheil'sche akustische und schreibende Telegraph war ein magneto-elektrischer. Bald darauf construirte Wheatstone einen magneto-elektrischen Zeiger-Telegraphen. Es wurde bei demselben der Strom nicht, wie bei dem von Gauß und Weber, durch Verschiebung einer Drahtrolle auf einem Magnetstabe, sondern nach dem Vorgange Steinheil's dadurch erzeugt, daß ein Elektromagnet zum Schließungsanker eines kräftigen Stahlmagnets gemacht wurde.

Nach Faraday's Entdeckung entsteht nämlich in den Drahtwindungen eines Elektromagnets ein kräftiger Strom,

wenn die Pole desselben denen eines Stahlmagnets genähert, und ein gleich kräftiger entgegengesetzter, wenn sie wieder von denselben entfernt werden. Wheatstone verband nun mit der Kurbel der Buchstabenische durch Rad und Trieb einen vor den Polen eines kräftigen Stahlmagnets rotirenden Elektromagneten in Hufeisenform. Von den hierdurch erzeugten Strömen ward nur die Hälfte, d. h. alle gleichgerichteten, mittelst eines Commutators der Leitung zugeführt. Jeder dieser Ströme bewegte die eingeschalteten Zeiger um einen Schritt vorwärts. Das Räderverhältniß mußte natürlich so gewählt sein, daß der Elektromagnet eine volle Rotation machte, während die Kurbel von einem Buchstaben zum nächsten ging.

Ein Paar solcher Apparate haben längere Zeit zwischen Paris und Versailles functionirt. Sie eigneten sich aber wenig für den praktischen Dienst, da die Trägheit der bewegten Masse des rotirenden Elektromagnets zu groß, der Gang der Zeiger unsicher und auf geringe Drehungsgeschwindigkeit berechnet war.

Större vermied den allerdings sehr wesentlichen Uebelstand des Wheatstone'schen magneto-elektrischen Telegraphen, der in dem Trägheitsmoment der Kurbel besteht, dadurch, daß er den Elektromagnet ganz unabhängig von der Kurbel durch ein Gewicht rotiren ließ. Er machte die Polfläche der Magnete sehr schmal und benutzte den Annäherungs- und Entfernungsstrom, nachdem die Richtung des letztern durch einen Commutator umgekehrt war, zur Hervorbringung eines Zeigerfortschrittes. Die Telegraphen selbst waren so eingerichtet, daß man eine kleine Kurbel auf den zu gebenden Buchstaben stellte. Durch die Fortbewegung derselben ward der bisher unterbrochene telegraphische Kreis hergestellt und von jetzt ab von den fortwährend erzeugten bin- und hergehenden Strömen des magneto-elektrischen Rotations-Apparats durchlaufen. Langte der Zeiger wieder bei der Kurbel an, so ward der Kreislauf wieder unterbrochen und die Zeiger blieben stehen, bis die Kurbel wieder weiter bewegt wurde. Abgesehen von der großen Unbequemlichkeit des steten Aufnehmens des kräftigen, sehr schnell ablaufenden Laufwerks, litt diese Einrichtung an einem sehr wesentlichen principiellen Fehler, der ein sicheres Telegraphiren mit demselben ganz unmöglich machte. Da das Laufwerk ganz unabhängig von der Kurbel war, so konnte es nur selten der Zufall so fügen, daß die Herstellung des telegraphischen Kreislaufs mit dem Beginn der Strömung im Umdrehungsdrabte des Stromgebers zusammenfiel. Sehr häufig gelangte daher nur ein größerer oder geringerer Theil dieses Stromes in die Leitung. Die notwendige Folge davon mußte sein, daß häufig nur ein Strom von so geringem Magnetisierungs-Vermögen durch die Leitung ging, daß ein Theil der eingeschalteten Zeiger in Folge einer geringen mechanischen Verschiebung, oder durch Stromverluste durch unvollkommene Isolation der Leitung noch von demselben fortbewegt wurde, während ein anderer Theil in Ruhe blieb. Da sich diese Unsicherheit beim Beginne eines jeden Buchstabens wiederholte, so mußte natürlich sehr häufig eine Regulirung der Zeigerstellung der Apparate nöthig werden.

Durch diese Betrachtung wurden Halske und ich veranlaßt, wieder auf den zuerst betretenen Weg (von Wheatstone) zurückzugehen, d. h. den Strom-Erzeuger in directe Verbindung mit der Kurbel und den Zeigern zu bringen. Unsere Aufgabe bestand daher hauptsächlich darin, das Träg-

beismoment des rotirenden Elektromagnets möglichst klein und nachlässig zu machen, und ferner die empfangenden Apparate so zu construiren, daß sie, ohne Corrector notwendig zu machen, bei den stärksten und schwächsten Strömen sicher mitgingen und eine unbegrenzt geschwinde Drehung gestatteten.

Der Apparat besteht aus dem Stromgeber oder Magnet-Inductor und dem Zeiger-Apparat. Wir haben erstere eine von bisher benutzten Constructionen wesentlich abweichende Form gegeben.

Ein Eiseneylinder ist der Länge nach mit einem tiefen, rings um den Cylinder laufenden Einschnitt versehen, so daß er im Querschnitt beinahe die Form einer römischen 1 erhält. Dieser Einschnitt wird mit Windungen isolirten Drahtes ausgefüllt. Es werden hierauf beide Enden des Cylinders mit centrirtten Büchsen versehen, von denen jede einen Lagerzapfen trägt. Die Oberfläche der Windungen wird mit Messingblech verkleidet, um eine Beschädigung der Drähte zu verhüten. Dieser Cylinder wird nun zwischen den Pol-Enden mehrerer übereinander gelegten kleinen Hufeisenmagnete so placirt, daß er sich frei um seine Längen-Axe drehen kann und der Eisenkern als gemeinschaftlicher Schließungs-Anker sämtlicher Stahlmagnete auftritt. Die inneren Endflächen sämtlicher Stahlmagnete sind mit dem Radius des Cylinders so weit ausgeschnitten, daß der Cylinder zur Hälfte noch innerhalb der Stahlmagnete befindlich ist. Es wird hierdurch der doppelte Vortheil erzielt, daß die einander nahe gegenüberstehenden Flächen der Magnete und des gemeinschaftlichen Verbindungs-Ankers sehr groß werden, und daß der Annäherungs- und Entfernungstrom in einen einzigen Umkehrungsstrom vereinigt werden, mithin jede Commutation der Ströme vermieden wird. Die Trägheit ist auf das geringste Maas reducirt und höchstens $\frac{1}{2}$ der Trägheit eines rotirenden Hufeisens von gleicher Stärke.

Endlich bietet unsere Construction noch die wesentlichen Vortheile, daß der Verbindungs-Anker zwischen den Polen des Stahlmagnets sehr kurz, mithin wirksamer ist, und daß man, statt eines großen, eine große Zahl kleiner Magnete anwenden kann. Da die hier in Betracht kommende Anziehungskraft der Magnete in weit geringerem Verhältnisse wie das Gewicht derselben wächst, so erhält man bei gleichem Stahl- und Drahtgewicht bei unserm Magnet-Inductor ein weit größeres Strom-Aequivalent wie bei den bisherigen.

Der Cylinder wird mittelst eines Triebes durch ein Zahnrad gedreht, welches auf der Kurbelwelle befestigt ist. Das Zahnverhältnis ist so gewählt, daß der Cylinder jedesmal eine halbe Umdrehung macht, wenn die Kurbel um ein Feld fortbewegt wird.

Um das sichere Anhalten der Kurbel bei den zu übertragenden Buchstaben zu erleichtern, ist der Rand des Ziffernkreises mit sägenförmigen Zähnen versehen, von denen jeder einem Buchstaben entspricht. Man hat daher nur nöthig, die während der Drehung etwas gehobene Kurbel zu senken, wenn man in der Nähe des Buchstabens angelangt ist, um Kurbel und die Zeiger der eingeschalteten Apparate auf denselben anzuhalten. Durch einen Sperrhebel wird gleichzeitig das Rückwärtsdrehen verhindert, und die Windungen des Stromgebers in Ruhestand ausgegeschlossen.

Für Apparate, die für kürzere Linien bestimmt sind, und bei denen eine etwas vermehrte Trägheit nicht wesentlich ist, construiren wir die Stromgeber auch der Art, daß wir mit der Kurbel eine Scheibe drehen, auf welche eine gleiche Zahl Elektromagnete befestigt ist, wie Felder vom Zeiger zu durchlaufen sind. Den Polen derselben dicht gegenüber stehen die Pole einer gleichen Zahl von Stahlmagneten. Bei der Fort-

drehung der Kurbel um einen Buchstaben geben sämtliche Elektromagnet-Pole auf die nächsten entgegengesetzten Stahlmagnet-Pole über. Der hierdurch in den Windungen aller Elektromagnete erzeugte Strom bewirkt den Fortschritt der eingeschalteten Zeiger.

Die Zeiger-Telegraphen zu den beschriebenen Stromgebern werden von uns auf zwei verschiedene Arten construirt. Bei den vorliegenden sind die Pol-Verlängerungen unseres in seinen feststehenden Windungen drehbaren Elektromagnets so zwischen den entgegengesetzten Polen zweier Stahlmagnete placirt, daß sie von beiden mit gleicher Stärke angezogen werden, wenn sie in der Mitte des ihnen gestatteten Spielraumes sich befinden. Die beiden Stahlmagnete sind auf einem Schlitzen verschiebbar. Hat man die Schrauben, durch welche dies bewirkt wird, so weit gedreht, bis die Pol-Enden des drehbaren Magnets rechts und links mit ohngefähr gleicher Kraft festgehalten werden, so ist die Regulirung des Apparates für jede Stromstärke und Entfernung ausgeführt. Durchläuft nun ein Strom die Umwindungen des Elektromagnets, so findet zwischen dem dadurch erzeugten Magnetismus der Pol-Enden des Elektromagnets und den Polen des Stahlmagnets Abstößung nach der einen und Anziehung nach der andern Seite statt. Der Magnet dreht sich daher dem einen Stahlmagnete zu, soweit es die Anschlagschrauben, welche die Bewegung begrenzen, gestatten. Der darauf folgende entgegengesetzte Strom magnetisirt den Elektromagneten entgegengesetzt, er wird daher wieder zum ersten Anschlag gedreht, und so fort. Die Oscillationen des drehbaren Magnets werden durch einen gabelförmigen Arm in die Drehung des Zeiger-Rades übertragen. Dieses Rad hat so viel Zähne, als Felder zu durchlaufen sind. Es befindet sich zwischen den Armen der erwähnten Gabel. Jeder Arm ist mit einem federnden Haken (Reißer) versehen, welcher in die Zähne des Rades eingreift. Jede halbe Oscillation zieht das Rad daher um einen halben Zahn fort. Zur Beseitigung des Fortschleuderns des Rades mit dem Zeiger dienen zwei Stellschrauben, welche gegen Ende der Oscillation in Berührung mit einem auswärts gebogenen Lappen des Reißers treten, und dadurch den Haken in den Zwischenraum der Zähne, in welchem er sich gerade befindet, festdrücken. Das Rad wird hierdurch vollständig gebunden, und die Möglichkeit des Fortschleuderns gänzlich beseitigt. Es ist durch diese einfache Vorrichtung der rapideste Gang des Zeigers so gesichert, daß man nicht im Stande ist, durch schnelles Drehen der Kurbel eine Grenze der Geschwindigkeit zu erreichen. Hat man einige Uebung im Telegraphiren mit diesen Apparaten erlangt, so kann man den geübtesten Morse-Arbeiter leicht an Geschwindigkeit der Mittheilung übertreffen, da die Zeit, welche die bisherigen Zeiger-Telegraphen zur Durchlaufung des Quadranten gebrauchten, hier fast verschwindend klein wird.

Anstatt, wie oben beschrieben, die Pol-Enden eines drehbaren Magnets zwischen den entgegengesetzten Polen zweier Stahlmagnete oscilliren zu lassen, lassen wir auch eine permanent magnetisirte Eisenlamelle zwischen den ebenfalls permanent magnetisirten Polen eines gewöhnlichen Elektromagnets oscilliren. Wenn kein Strom die Windungen durchläuft, ist die Anziehung beider gleichartig magnetisirten Pole des Elektromagnets auf die in der Mitte zwischen beiden befindliche Eisenlamelle gleich groß. Jeder Strom, welcher die Windungen durchläuft, stört jedoch dies Gleichgewicht in dem einen oder andern Sinne. Die Eisenlamelle wird daher in Oscillation gesetzt und bewegt den Zeiger auf gleiche Weise, wie der früher beschriebene drehbare Magnet.

Die Regulirung der Zeigerstellung geschieht einfach dadurch, daß ein am Apparat befindlicher Knopf gedreht, und

gleichzeitig die Kurbel auf das weisse Feld gedreht wird. Es wird hierdurch der Zeiger mechanisch festgehalten, wenn er einerseits das weisse Feld erreicht hat.

Die Wecker-Vorrichtungen zu diesen Apparaten werden in drei verschiedenen Arten von uns ausgeführt. Die zuerst angewandte Methode besteht darin, daß auf der Zeigerwelle eine excentrische Scheibe angebracht ist, welche während einer Umdrehung der Welle einen Hammer hebt, der darauf gegen eine Glocke schlägt. Man erhält mithin bei jeder Umdrehung nur einen Schlag.

Die zweite Vorrichtung besteht darin, daß der Hammerstiel mit einer kleinen Gabel versehen ist, in welche, wenn der Wecker eingestellt ist, ein am drehbaren Magnet oder an der oscillirenden Eisenlamelle befindlicher Stiel eingreift. Die Oscillationen des Magnets werden hierdurch auf den Hammer übertragen, welcher die beiden Glocken, zwischen welche er placirt ist, ertönen läßt.

Eine dritte Art besteht in einem abgesonderten Wecker, der überall da anzuwenden ist, wo man ein Alarm-Signal in einer andern Lokalität nöthig hat. Es ist dies eine ganz ähnliche Construction, wie die der Zeiger-Apparate selbst. Anstatt des gabelförmigen Armes ist ein Hammer an dem oscillirenden Magnete oder der magnetisirten Eisenlamelle angebracht, welcher am Ende jeder Bewegung an eine Glocke schlägt.

Die Vortheile dieses magneto-elektrischen Telegraphen vor anderen, namentlich den elektro-magnetischen, bestehen kurz zusammengefaßt in Folgendem:

1) Sie bedürfen gar keiner Batterie, die häufigen Störungen, welche die mangelhafte Beanspruchung der Batterien stets verursacht, fallen mithin ebenfalls ganz fort. Die Batterie-Ersparung ist beträchtlich genug, um die Anschaffungskosten der Apparate in kurzer Zeit wieder einzubringen.

2) Sie bedürfen keiner Correctur. Ist einmal der Apparat richtig eingestellt, so ist er für alle Stromstärken regulirt. Schwankungen in der Stärke derselben sind dabei nicht mehr nachtheilig.

3) Man kann mit ihnen auf sehr große Entfernungen und durch eine große Zahl von eingeschalteten Apparaten mit Sicherheit telegraphiren und dabei beliebig von kleineren auf größere Entfernungen und umgekehrt übergeben.

4) Sie übertreffen an Schnelligkeit und Sicherheit alle

übrigen Telegraphen. Die Schnelligkeit ist nur Sache der Uebung, da der Apparat beliebig schnelle Bewegung gestattet. Die Sicherheit wird namentlich dadurch so wesentlich gesteigert, daß der Apparat, wie schon erwähnt, mit den verschiedensten Stromstärken functionirt, ohne einer Correctur zu bedürfen. Es kann mithin ein großer Theil des Stromes durch Nebenschließung verloren gehen, oder es können durch Ueberegangsströme oder atmosphärische Elektricität beträchtliche Stromschwankungen herbeigeführt werden, ohne daß der Gang der Apparate dadurch alterirt wird.

5) Für Eisenbahnen haben die Apparate aus den erwähnten Gründen noch den bedeutenden Vorzug, daß sie ohne alle Schwierigkeit als transportable Apparate benutzt werden können.

Schließlich muß noch bemerkt werden, daß das Ampliren der Lautwerke von uns auf ähnliche Weise durch magneto-elektrische Ströme ausgeführt wird. Natürlich müssen die hierfür bestimmten Inductoren eine größere Kraft haben, wie die des gleichzeitig benutzten Zeiger-Telegraphen.*

Herr Siemens und Halske überreichen später die folgenden Mittheilungen über drei verschiedene von ihnen construirte und für den Eisenbahndienst bestimmte Telegraphen-Apparate:

1) Schreib-Telegraph nach Morse'schem System für den Eisenbahnbetriebs-Dienst.

Bestandtheile des Apparates.

Der speciell für die Zwecke des Eisenbahnbetriebes von uns construirte Schreib-Telegraph nach Morse'schem Systeme besteht, wie aus der zur Seite stehenden Zeichnung ersichtlich:

1) aus dem in einen Metallkasten eingeschlossenen Schreib-Apparat *S* mit der Papierrolle *a*,

2) aus dem Relais (Uebertrager) *R*, dessen sämtliche Theile in einer oben durch eine Glasscheibe verschlossenen Metalldose liegen, aus welcher nach unten die Schenkel der Elektromagneten hervortragen;

3) aus dem Taster *T* mit den 3 Lamellen *a*, *b*, *c*, welche unmittelbar auf das Tischbrett aufgesetzt sind;

4) aus dem Galvanoskop *G*, welches die bekannte Form besitzt, und endlich

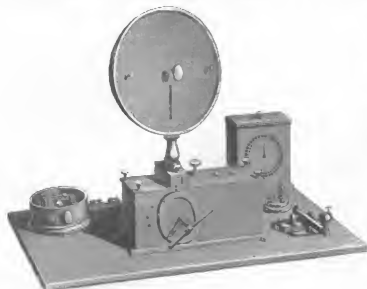
5) aus dem Umschalter *U* mit den 3 Löchern *D*, *I* und *H*.

Beschreibung und Gebrauch des Apparates.

Die sämtlichen Apparattheile sind sowohl unter sich, als mit der Leitung und den Batterien mittelst Drahtklemmen und durch entsprechende, unterhalb des Tischbrettes befindliche Drahtführungen in Verbindung gesetzt.

Bei Anwendung des Apparates wird sodann folgender Vorgang statthaben:

Drückt man den Taster *T*, so wird die Linsenbatterie in Thätigkeit gesetzt, und ihr Strom geht durch die Leitung zur nächsten Station, durchläuft dort die Windungen des Relais und kehrt durch die Erde zur Batterie zurück. Indem der Linsenstrom die Relaiswindungen durchfließt, bewirkt er durch Anzug des Relaisankers den Schluß der Lokalbatterie, welche dann ihrerseits durch Anzug des Schreibstiftes den Schreib-Apparat zur Thätigkeit bringt. Der Schreibstift preßt in den durchlaufenden Papierstreifen einen Strich, wenn der Taster lange gedrückt wurde, dagegen einen Punkt, wenn er nur kurz gedrückt wurde. Wird gearbeitet, so bewegt sich die Nadel des Galvanoskops *G*. Stüßte man am Umschalter *U* das



Loch *D*, so ist die Leitung direct verbunden, der eigene Apparat ist dann angeschaltet; stüpselt man dagegen das Loch *I*, oder *II*, so spricht der Apparat als Endapparat, entweder nach der einen oder nach der andern Seite; stüpselt man gar nicht, so ist der Apparat circular eingeschaltet. — Im Uebrigen können die Apparattheile so geschaltet werden, daß im Stande der Ruhe die Linienbatterie geschlossen ist.

Vorteile.

Die Vorteile, welche unser Apparat im Vergleich mit den gewöhnlichen Morse'schen Apparaten bietet, sind folgende:

- 1) ist der Schreib-Apparat durch den ihn bedeckenden Metallkasten sowohl gegen äußere Beschädigung, als auch gegen das Eindringen des Staubes etc. vollkommen geschützt;
- 2) ist die Führung des Papierstreifens eine eben so einfache als sichere; derselbe geht nämlich ohne Weiteres zwischen die Frictions-Walzen, sobald man ihn in den zu diesem Zwecke angebrachten Schlitz des Metallkastens steckt. Eine weitere Correctur oder ein Lösen von Schrauben etc., wie dies bei allen anderen Apparaten erforderlich, ist hier nicht nöthig;
- 3) ist auch das Relais durch die Metallhose gegen Verunreinigung und Beschädigung geschützt, und endlich
- 4) zeichnet sich der Gesammt-Apparat durch solide und dem Zwecke angemessene Anordnung aus. Derselbe kann seiner compacten Construction wegen selbst beim beschränkten Räumc überall leicht untergebracht werden.

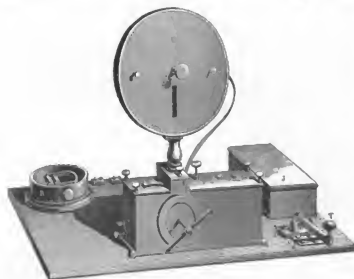
Der Kostenpunkt.

Der Preis des beschriebenen Apparates setzt sich in folgender Weise zusammen:

1 Kastenschreib-Apparat mit Papierrolle . . .	70 Thlr. — Sgr.
1 Dosen-Relais	20 „ — „
1 Schlüssel mit 3 Lamellen	6 „ — „
1 Galvanoskop	7 „ 15 „
1 Stüpsel-Umschalter mit 3 Löchern	3 „ 10 „
1 Tischbrett mit Schaltung	5 „ — „

Mithin kostet ein vollständiger Apparat 111 Thlr. 25 Sgr.

Soll das Relais auf einem besonderen Holzfuße stehen, so stellt sich der Preis desselben auf 23 Thlr.; soll es außerdem aber auch noch eine Mikrometerschraube zur Bewegung des Ankers haben, so stellt sich der Preis auf 30 Thlr. Ebenso vertheuert sich der Schreib-Apparat um 1½ Thlr., sobald er noch besonders auf eine Fußplatte mit 2 Klemmen gestellt werden soll.



Zeichn. v. Siemens. Jahrg. VIII.

2) Der Inductions-Schreib-Telegraph von Siemens und Halske.

Bestandtheile.

Nach vorstehender Zeichnung besteht unser Inductions-Schreib-Telegraph aus folgenden Theilen:

- 1) aus dem Schreib-Apparat *S*, welcher ganz derselbe wie bei den gewöhnlichen Morse'schen Apparaten ist;
- 2) aus dem Relais (Ueberträger) *R*, welches so construiert ist, daß der Contact-Nebel am Contacte oder am isolierten Anschlage liegen bleibt, wenn die eine oder die andere Lage mechanisch herbeigeführt ist;
- 3) aus dem Inductor *J*, welcher die kurzen inducirten Ströme liefert, und
- 4) aus dem Taster *T*, welcher sich von dem gewöhnlichen nur dadurch unterscheidet, daß er einen Contact (*d*) mehr besitzt.

Beschreibung und Gebrauch des Apparates.

Das Relais dieses Apparates wird durch kurze inducirte Ströme in wechselnder Richtung in Bewegung gesetzt. Zu diesem Behuf befinden sich die Pol-Enden des in seiner Hölle drehbaren Elektromagnets zwischen den entgegengesetzten Polen zweier Stabmagnete, welche so eingestellt werden, daß beide eine gleich starke Anziehung auf den als Anker dienenden Elektromagneten ausüben.

Geht nun ein Strom durch die Leitung und Relaiswindungen, so werden die Pole des Elektromagneten von dem einen Stabmagnet gezogen und von dem andern abgestoßen, und der Anker geht zum Contacte; folgt sodann ein Strom von entgegengesetzter Richtung, so kehrt sich Anziehung und Abstoßung um, und der Anker kehrt zum isolierten Anschlage zurück.

Die momentanen Ströme von gleicher und entgegengesetzter Richtung werden mittelst des Inductors auf folgende Weise erzeugt:

Der Eisenkern desselben ist mit einer aus stärkerem Drahte bestehenden primären und darauf mit einer secundären Spirale umwunden. Wird nun der Strom der gewöhnlichen Lokalbatterie mittelst Niederdrücken des Tasters durch die primären Windungen geleitet, so ruft derselbe in dem weichen Eisenkern einen starken Magnetismus und hierdurch in der secundären Spirale einen kräftigen Inductionsstrom hervor, welcher letzterer die Leitung und alle eingeschalteten Relais durchfließt. Beim Unterbrechen des in der primären Spirale circulirenden Stromes, durch Loslassen des Tasters, entsteht in der secundären Spirale, mithin auch in der Leitung, ein zweiter gleich starker Strom von entgegengesetzter Richtung, welcher ebenfalls die Leitung mit den eingeschalteten Relais durchfließt. Durch den ersten durch Niederdrücken des Tasters erzeugten Strom werden sämtliche eingeschaltete Relais veranlaßt, die Contacte der Schreibmagnete zu schließen und die Striche auf dem Papiere zu beginnen; durch den beim Loslassen des Tasters entstehenden entgegengesetzten wird die Ruhestellung der Relais wieder hergestellt und die Striche bören auf. Die Länge der Striche ist mithin, ganz wie bei dem gewöhnlichen Morse'schen Apparat, von der Dauer des Niederdrückens des Tasters abhängig, die Art des Telegraphens nicht ganz unverändert.

Vorteile.

Die Vorteile, welche unsere Inductions-Telegraphen bieten, bestehen:

1) in gänzlicher Ersparung der Linienbatterien. Da die Lokalbatterie, welche unverändert beibehalten werden muß, nur beim Empfang der Schrift zum Schreiben benutzt wird, so bleibt sie zur Erzeugung der primären Ströme beim Geben disponibel. Man braucht daher bei Anwendung des Inductions-Apparates nur für die zwei bis vier Elemente der Schreibbatterie Sorge zu tragen.

2) Alle Aenderungen der Relaisstellung bei veränderlichen Strömen und beim Wechsel der Entfernung fallen fort, da nur eine richtige Relaisstellung existirt, diese mithin für jede Stromstärke dieselbe bleibt.

3) Man kann das Relais richtig und möglichst empfindlich einstellen, ohne Zeichen von der andern Station zu empfangen. Galvanometer werden daher ganz nutzlos, da das Relais selbst immer richtig steht und an Empfindlichkeit die gewöhnlichen Galvanometer weit übertrifft.

4) Man kann mit unserm Inductions-Telegraphen auf weit größere Entfernungen hin, und bei weit schlechterer Isolation der Leitung sprechen. Es erklärt sich dies dadurch, daß die kurzen Strömungen kräftiger sind und einer sehr großen Batterie entsprechen, während die Relais im Gegentheil schon von viel schwächeren Strömungen angesprochen werden, da die magnetische Kraft keine Federspannung zu überwinden hat. Beim gewöhnlichen Morse'schen Apparate kann man ferne aus dem Grunde nicht auf sehr weite Strecken mit Sicherheit sprechen, weil die Ströme zu veränderlich werden, mithin stets veränderte Federstellung des Relais bedingen. Bei den Inductions-Relais fällt aber jeder Nachtheil veränderlicher Ströme fort.

5) Als ein wesentlicher Vortheil läßt sich endlich noch anführen, daß die neuen Apparate ohne alle Störung mit den bestehenden sich combiniren lassen; sie können sowohl Schrift an dieselben geben, wie von denselben empfangen, so wie mit einem alten zusammen als Translater benutzt werden.

Hierdurch wird der Uebergang von einem Systeme zum andern sehr wesentlich erleichtert.

Kostenpunkt.

Schreib-Apparat, Relais und Schlüssel dieses Apparates können fast um den nämlichen Preis wie beim Morse'schen Apparate geliefert werden. Es kommt dann nur noch der Inductor hinzu, wogegen aber die Linienbatterie und das Galvanoskop wegfällt.

Der Preis des Inductors richtet sich nach der Entfernung, welche direct durchgesprochen werden soll; beträgt diese gegen 20 bis 30 Meilen, so wird hierfür ein Inductor etwa 30 Thaler, für 100 Meilen aber 80 Thaler kosten.

Die durch die Inductoren veranlaßten Mehrkosten werden durch die ersparten Batterien in kurzer Zeit ausgeglichen. Daß durch die Anwendung unseres neuen Apparates, bei vermehrter Sicherheit des Ganges der Apparate, also auch noch eine bedeutende Oekonomie erzielt wird, bedarf keines weiteren Beweises.

Es sind bereits solche Apparate auf russischen, bayerischen und hannoverschen Linien in Thätigkeit, und haben sich dieselben als vorzüglich bewährt. Es wurde dabei auf eine Entfernung von 200 Meilen direct, ohne Translation, mit Sicherheit gesprochen.

Der Preis eines solchen Apparates für die Zwecke des Eisenbahnbetriebes stellt sich folgendermaßen:

1 Kasten-Schreib-Apparat mit Papierrolle	70 Thlr. — Sgr.
1 Inductions-Dosen-Relais	25 „ — „
1 Inductor für 30 Meilen Entfernung	30 „ — „
	Latus 125 Thlr. — Sgr.

Transport 125 Thlr. — Sgr.

1 Stöpsel-Umschalter mit 3 Löchern	3 „ 10 „
1 Schlüssel mit 4 Lamellen	7 „ 15 „
1 Tischbrett mit Schaltung	5 „ — „
mithin der Gesamt-Apparat auf	140 Thlr. 25 Sgr.

3) Der magneto-elektrische Zeiger-Telegraph von Siemens und Halske.

Bestandtheile.

Der Apparat besteht aus zwei Theilen:

- 1) aus dem die Stelle der Batterie vertretenden Magneto-Inductor oder Stromgeber, und
- 2) aus dem eigentlichen Zeiger.

Nach der Zeichnung auf der nächstfolgenden Spalte sind beide Apparat-Theile in einem hölzernen Kasten eingeschlossen.

Beschreibung und Gebrauch des Apparates.

Der Inductor besteht aus einem um seine Längsaxe drehbaren Eisencylinder, welcher der Länge nach mit einem tiefen, rings um ihn herumlaufenden Einschnitt versehen ist. Dieser Einschnitt ist mit überspannem Kupferdrahte angefüllt. Mit Hilfe der Kurbel C dreht sich der Cylinder zwischen den entgegengesetzten Polen mehrerer kleiner, mit geringem Zwischenraume übereinandergeordneter Stahlmagnete, als deren gemeinschaftlicher Schließungs-Anker er aufruft.

Bei jeder halben Umdrehung des Eisencylinders wird ein kurzer aber kräftiger Strom in seinen Drahtwindungen erzeugt, welcher die Leitung durchfließt und alle eingeschalteten Zeichengeber um einen Schritt fortbewegt. Bei der folgenden halben Umdrehung des Cylinders erfolgt ein Strom von gleicher Stärke aber entgegengesetzter Richtung, welcher die Zeichengeber wieder um einen Schritt fortbewegt u. s. f.

Der Zeiger, auch Indicator oder Zeichengeber genannt, besteht aus einem drehbaren Elektromagneten, dessen Polverlängerungen so zwischen den entgegengesetzten Polen zweier hufeisenförmigen Stahlmagnete placirt sind, daß sie von beiden mit gleicher Kraft angezogen werden. Durchläuft nun ein Strom die Windungen des Elektromagneten, so wird die Gleichgewichts gestört und erfolgt die Drehung des Eisenkernes des Elektromagneten je nach der jedesmaligen Richtung des Stromes in einem oder anderem Sinne. Die hierdurch erzeugten Oscillationen des Elektromagneten werden durch einen mit ihm verbundenen gabelförmig gespaltenen Arm mittelst zweier an denselben befestigten federnden Haken auf die Zähne eines kleinen Rades übertragen, welches hiedurch in Rotation versetzt wird. Die Axe dieses kleinen Rades trägt den Zeiger D des Zeichengebers. Die Zifferblätter A und B der Stromgeber und Zeichengeber sind mit den Buchstaben des Alphabets in gleicher Zahl und Reihenfolge beschrieben. Wird daher die Kurbel C bis auf irgend einen Buchstaben gedreht, so müssen alle Zeiger der eingeschalteten Apparate bis auf denselben Buchstaben eine Fortbewegung erfahren. Der oscillirende Magnet ist mit einem Hammer versehen, welcher an zwei am Kasten befestigte Glocken schlägt, wenn der Wecker durch Eindringen des Knopfes F eingeschaltet ist, und dadurch ein kräftiges Weckerwerk bildet. Die Regulirung der Zeigerstellung geschieht dadurch, daß man den unten am Zeichengeber befindlichen Knopf E niederdrückt und die Kurbel C bis auf das obere weiße Feld herumdreht.

Vortheile des Apparates

Unser magneto-elektrischer Zeiger-Telegraph eignet sich vorzugsweise zum Telegraphenbetriebe der Eisenbahnen, da er

- 1) sehr leicht mit Sicherheit zu bedienen ist. Die geringe Fertigkeit, welche erforderlich ist, um die Kurbel bis zu dem

Buchstaben zu drehen, welcher angezeigt werden soll, errieth Jedermann in wenigen Stunden. Es kann mithin der Telegraphendienst von dem anderweitig beschäftigten Bureaupersonale stets nebenbei ausgeübt werden.

2) Es sind durchaus keine Correcturen oder Einstellungen vorzunehmen, um den Apparat in sicheren Gang zu bringen. Einmal richtig adjustirt, hat er die richtige Stellung für alle Entfernungen und Stromstärken.

3) Er bedarf gar keiner Batterien, indem der nöthige elektrische Strom durch den Apparat selbst erzeugt wird.

4) Bei einiger, leicht zu erwerbender Uebung kann man mit demselben schneller sprechen, wie mit irgend einem andern, da die Kurbel in beliebiger Geschwindigkeit gedreht werden kann.

5) Es kann eine große Anzahl, mindestens 10 Apparate, in einem Kreise eingeschaltet werden, ohne die Sicherheit des gleichmäßigen Ganges aller Apparate zu vermindern.

6) Er nimmt einen kleinen Raum ein, ist überall leicht aufzustellen, daher wegen des Wegfalls aller Batterien, Räderwerke und Gewichte zu transportablen Telegraphen besonders geeignet.

Ueber die praktische Brauchbarkeit und Sicherheit des beschriebenen Apparates spricht sich das nachfolgende Attest der Königl. bayerischen Telegraphen-Direction ausführlich aus.

Abschrift.

„Die Sicherheit des Betriebes auf den Königl. bayerischen Staats-Eisenbahnen, welche bei einer Länge von 126 Meilen und einer Gesamtzahl von 132 Stationen und Haltestellen nur ein Schienennetz besitzen, erfordert notwendig eine ausgedehnte und gut organisirte Telegraphen-Einrichtung, die gestattet, von und nach allen Stationen nicht allein Signale,

sondern vollständige Depeschen zu befördern. Bei der großen Zahl der hierzu nöthigen, verhältnißmäßig sehr nahe aneinander gerückten Apparate erscheint die Abtheilung der Linien in kleinere Schließungskreise durch die Anforderungen des Dienstes bedingt, welcher, mehr ein lokaler, hauptsächlich den Gang der Züge betreffend, empfindlich benachtheiligt würde, wenn auf einer längeren Linie immer nur zwei Stationen gleichzeitig correspondiren könnten, während alle übrigen, vielleicht gerade vom Laufe der Züge berührt, schweigen müßten. Die Verwendung von Schreib-Apparaten nach Morse's System ist aber schon aus dem Grunde nicht zweckmäßig, weil nach genügender Erfahrung die niederen Eisenbahn-Bediensteten an den Haltestellen, sogar Bahnwärter, in deren Hände nothwendigerweise die Handhabung der Apparate gelegt werden muß, neben der Besorgung ihres ordentlichen Dienstes nie die für alle Fälle nöthige Kenntniß und Uebung hierzu erlangen können.

Die auf den älteren bayerischen Bahnstrecken seit dem Jahre 1850 in Benutzung stehenden Stührer'schen magnetoelektrischen Zeiger-Apparate hatten trotz der zahlreichen Mängel ihrer Construction Gelegenheit gegeben, die bedeutenden Vortheile wahrzunehmen, welche daraus erwachsen, daß zu ihrer Inangasetzung keine hydro-galvanische Batterien erforderlich sind; dadurch entfällt eine ganze Reihe von Störungen, welche die Unterhaltung der letzteren in den Händen ansehnlicher und viel beschäftigten Personals unvermeidlich herbeiführt. Bei Ausführung der neueren Telegraphen-Einrichtungen für die bayerischen Staatsbahnen gab deshalb das Königl. bayerische Telegraphen-Amt der Beibehaltung dieses Apparaten-Systems den unbedingten Vorzug, legte jedoch, die Erfahrung mit den älteren Apparaten benutzend, der rühmlichst bekannten Telegraphen-Bau-Anstalt von Siemens & Halske in Berlin ein Constructions-Programm vor, welches folgende Bedingungen enthielt:

Erzeugung des Stroms durch die Bewegung von Inductions-Spiralen; Minimal-Geschwindigkeit des Zeigers wenigstens so groß, wie bei den älteren Zeiger-Apparaten von Siemens & Halske; Arretirung des Zeigers durch den Strom selbst, ohne Anwendung eines besonderen Uhrwerks; vollkommener Verschluß des Apparates, so daß der Telegraphirende nur zu den ihm nöthigen Correcturen, welche nach außen gelegt werden müssen, gelangen kann, und Sicherung des Zeigers gegen Berührung mit der Hand; solide, nicht zu empfindliche Construction und Verwendung starker Stahlmagnete zur Erzeugung eines kräftigen Stromes; endlich Anbringung einer möglichst starktönenden Alarmlöcke für den Anruf.

Die Herren Siemens & Halske haben diese Aufgabe meisterhaft gelöst; die von ihnen gelieferten Apparate zeichnen sich durch außerordentliche Einfachheit ihrer Construction, durch vollständige Erfüllung der gestellten Bedingungen aus. Sie sind compendios, erfordern kein Laufwerk; die Bewegung der Kurbel findet ohne bemerklichen Kraft-Aufwand statt, da durch die eigenthümliche Construction des Magnet-Inductors dieser nur eine sehr geringe Trägheit besitzt. Die Arretirung des Zeigers erfolgt gleichzeitig mit der mechanisch und auf äußerst einfache Weise bewirkten Arretirung der Kurbel. Die nöthigen Correcturen können durch den Strom selbst vorgenommen werden, die Zeiger laufen vollkommen sicher und fast ungetrennt schnell. Die Erlernung der Manipulation hat für jeden, der ohnehin lesen und schreiben kann, durchaus keine Schwierigkeiten.



Seit dem 15. September 1856 sind auf der bayerischen Südbahn successive 47 Apparate aufgestellt worden, und werden seit jener Zeit durch das gewöhnliche Bahndienst-Personal betrieben und sehr stark benutzt. Bis jetzt haben dieselben weder Correcturen noch sonstige Änderungen nothwendig gemacht, ihren Zweck in jeder Beziehung vollständig erfüllt und durchaus zu keiner Beausstellung Veranlassung gegeben; sie können deshalb jeder Bahnverwaltung aus vollster Ueberzeugung empfohlen werden.

München, den 15. Februar 1857.

Königl. Bayerisches Telegraphen-Amt.

(L. S.)

(gez.) Dyck

Königl. Regierung-Rath, Vorstand.

Kostenpunkt.

Der Preis eines Apparates in einem pulfförmigen eleganten Kasten, wie in der Zeichnung dargestellt ist, beträgt 170 Thlr., in weniger eleganter Ausführung 150 Thlr.; oder:

Bei besonders eleganter Ausführung stellt sich der Preis des Zeigers auf 65 Thlr.
des Inductors auf 105 „
in einfacherer Ausführung dagegen
für den Zeiger auf 55 „
und für den Inductor auf 95 „
Ein abgesonderter Wecker-Apparat dieses Systems, um damit ein stärkeres Läuten zu erzielen, kostet 20 Thaler.

L i t e r a t u r .

Angewandte Mathematik.

- Adhémar, J.** Supplément au traité de géométrie descriptive. Exercices, épreuves de concours et questions d'examen. Extraits du recueil des exercices et questions diverses. In-8. 216 p. et atlas in-fol. de 36 pl. Paris. 12 fr.
- Levy, C. F. A.** Traité de stéréométrie, comprenant les applications de la géométrie descriptive à la théorie des ombres, la perspective linéaire, la géométrie, la coupe des pierres et la charpente. Avec un atlas composé de 74 planches in-folio 2^e édition, revue et annotée par M. E. Martelet. T. 1^{er}. Texte. In-4. T. H. Atlas. In-folio, 4 p. et 74 pl. Paris. 26 fr.
- Flukowski, Architekt Nicol.** Taschen-Modelle zum Behufe des leichten Studiums der darstellenden Geometrie mit Inbegriff der Schatten-Construction und Perspective. Mit 10 (11) Tafeln. gr. 8. Wien. geh. 16 Sgr.
- Der Zeichner u. Colorist nebst den dazu gehörigen Zeichengeräthe und Materialien. Praktische Anleitung zur Kenntniss der Zeichnungsmaterialien und Requisiten, wie auch zum Zeichnen, Schattiren, Tuschiren, Seppiren etc. für Real- und Gewerbeschulen, wie auch zum Selbstgebräuche für jeden Zeichner, insbesondere für techn. Zeichner. Mit 3 (11) (14) Taf. Wien. 24 Sgr.
- Nichol, maître charpentier, et Bouteau, professeur, Nouveau Vignole du charpentier.** 1^{re} partie. Art du trait, contenant l'application de cet art aux principales constructions en usage dans le bâtiment. Avec un atlas de 72 planches gravées sur acier. In-8. 266 p. Bar-sur-Seine. 20 fr.
- Binns, William.** An elementary treatise; or, orthographic projection: being a new method of teaching the science of mechanical and engineering drawing, intended for the instruction of engineers, architects, builders, smiths, masons and bricklayers; and for the use of schools. Illustrated with diagrams. 8vo. pp. 140, cloth. London. 9 s.
- Chardon, Cours pratique de géométrie, d'arpentage, et dessin linéaire et d'architecture.** Géométrie et dessin linéaire élémentaire, ornée de 20 planches, contenant 350 figures ou dessins gradués et variés, avec le texte en regard des planches; accompagnés de 300 problèmes sur la géométrie et le tracé géométrique, d'un formulaire d'actes sous le titre privé et d'un questionnaire 7^e édit. In-8. 3 f., 36 p. 20 pl. Paris. 24 Sgr.
- Laer, Civil-Ingen. Prof. J. A., Vereinfachte und vervollkommnete praktische Geodäsie zum Gebrauche der Civil- und Militär-Ingenieurs, der Brücken- und Wegbauers, des Bergwerkswesens, der Geometer der Katasters. Aus dem Franz. Uebersetzt v. Hauptm. O. Strunberg. 2. Bd. Mit 9 (11) Taf. (in qu. gr. 4 n. qu. Fol.) Autorisirt u. vom Verf. mit einem Anhange über Nivellements, Entwürfsungen etc. verm. Verbesserungen der 6 Original-Anzüge. gr. 8. (310 S.) Leipzig. 1 Thlr. 21 Sgr.**
- Schreiber, Prof. Guido.** Geodäsie, Anleitung zum geometrischen Theilen der Grundstücke. Mit 54 in den Text gedr. Fig. in Holzschn. gr. 8. (185 S.) Mannheim. geh. 1 Thlr. 6 Sgr.
- Schliebs, Kammer-R. W. E. A. v.** Vollständiges Hand- und Lehrbuch der grossen Theilungsmesskunst, worin die Aufnahme, Berechnung u. Theilung aller Felder, Wiesen, Gärten, Wege etc. ferner: das Höhenmessen, Niveliren, Markschneiden, die Separation etc. auf die einfachste und zuverlässigste Weise vorgetragen sind. Ein Nachschlagebuch für Vermessungs-Conducteure, Forstbeamte, Oeco-

- nomn etc. zum Selbstunterricht bearb. v. Lehrer Montag. 4 sehr verb. und stark vermehrte Aufl. Mit mehr als 1600 Figuren auf 8 lith. Bog. (in qu. gr. Fol.) 464 S. Quodlinburg. 1 Thlr. 15 Sgr.
- Gornaché.** Ouvrage complet de géométrie pratique, ou l'art de diviser les terres, précédé d'un traité sur le calcul des surfaces planes et ainsi d'un précis sur la cubation des solides, avec diverses applications sur le mètre des bois équarris et en grume, des pierres de taille, des maçonniers, des terrains en déblai et en remblai, et sur le jaugeage des tonneaux. In-8. 1 f. plus 115 pl. Vaugirard.
- Lamotte, Traité élémentaire d'arpentage, comprenant le dessin, le levé et le lavis des plans, etc.** Ouvrage autorisé par le conseil de l'instruction publique. 13^e édit. In-8. 9 f. 1/2, plus 9 planches. Paris 1857.
- Eyséric, Solutions raisonnées des problèmes d'arpentage et de géométrie pratique.** In-12. 5 f. 2/3. Carpentras 1857. 2 fr. 50 c.
- Erbkake, Civil-Ingenieur H.** Handbuch zum Abstecken von Curven auf Eisenbahnen und Weyglinien. Für alle vorkommenden Winkel und Radien aufs Sorgfältigste berechnet und herausgeg. 2 durchgrahene Aufl. Mit 1 (11) Figurentafel (in gr. 8.). 16. (193 S.) Leipzig. in engl. Einband. 18 Sgr.
- Duhamel, Lehrbuch der analytischen Mechanik.** Nach der 2. Aufl. des Originals frei ins Deutsche übertragen v. Prof. Dr. O. Schölmilch. 2. Aufl. (In 9 — 10 Lagen.) 1 — 3. Lfg. gr. 8. Leipzig. geh. 4 10 Sgr.
- Delannay, Ch. professeur, Traité de mécanique rationnelle.** 2^e édition. In-8. 571 p., avec 300 fig. dans le texte. Paris. 7 fr. 50 c.
- Redtenbacher, Hofrath Dir. Prof. F.** Das Dynamiden-System. Grundzüge einer mechanischen Physik. Mit einer lithogr. Tafel. gr. 4. (112 S.) Mannheim. geh. 7 Tlir.
- Kupfer, A. T.** Ueber den Einfluss der Wärme auf die elastische Kraft der festen Körper u. insbesondere der Metalle. Mit 4 (Kupfer-) Tafeln. Eine von der K. Societät der Wissenschaften in Göttingen gekrönte Preisschrift. gr. 4. (98 S.) St. Petersburg. 1 Thlr. 20 Sgr.
- Brücke, Ernst.** Ueber Gravitation und Erhaltung der Kraft. Lex.-8. (14 S.) Wien. geh. 4 Sgr.
- Gerke, Telegraph-Inspector F. Cl.** Der Electro-Magnetismus als Maschinen-Trickfackel. Versuch einer Lösung des Problems. Mit einer (lith.) Abbildung. 8. (16 S.) Hamburg. geh. 3 Sgr.
- Seyffert, A.** dactenr, Application de la vapeur de sulfure de carbone comme force motrice. Système de M. M. Seyffert et Hochstetter. In-8. 13 p. Paris.
- Barnoud, H.** architecte, Système rationnel de navigation aérienne, à circulation stable, fondé sur le principe de la séparation des appareils, ainsi que sur l'emploi du point d'appui, et pratique au moyen d'un propulseur rotatif à effet alternatif-continu. In-8. 13 p., figures. Paris.
- Naroffe, A.** capitaine du génie, Mémoire sur la poussée et la résistance d'égalité résistance des arcs en bois et en fer, servant à consolider les charpentes à longues portées; in-4. de 38 pages. Bruxelles. 24 Sgr.
- Rühlmann, Prof. Dr. M.** Hydromechanik. Mit 218 in den Text gedr. Holzschn. 3 Heft. (Schluß.) Bewegung des Wassers in Flüssen und Canälen. gr. 8. Leipzig. 1 Thlr. 12 Sgr. (epl. 7 3 Thlr.)

Darcy, H., Recherches expérimentales relatives au mouvement de l'eau dans les tuyaux. In-4, 272 p. Paris.

Lebatte, R., Verandering van vragetukken, ter beoefening in te ontpangende gronden van de statica en hydrostatica. Amsterdam 1857. 8. VI, 364 pp. 3 Thlr. 15 Sgr.

Bernoulli, Job. Gust., Vademecum des Mechanici, oder praktisches Handbuch für Mechaniker, Mühlbauer, Ingenieure, Techniker und Gewerksleute. 9. Aufl. gänzlich umgearb. unter Mitwirkung von Fedr. Autenheimer. S. Stuttgart. In engl. Einh. 1 Thlr. 14 Sgr.

Templeton, W., The operative mechanic's workshop companion. 5th edit. Inmo. pp. 327, con. London. 5 s.

Regnault, E. E., Traité de mécanique, comprenant les premiers éléments de la science des machines et leur application aux sciences forestières. Paris.

Ingenieur, des., Taschenbuch. Herausgegeben von dem Verein „die Hütte“ 3 Theile (in 1 Bde.). 8. (504 S.) mit eingedr. Holzschnitten. Berlin. geb. 1 Thlr. 10 Sgr.

Inter Abschmitt: Mathematik.

Inter Abschmitt: Mechanik.

Inter Abschmitt: Masch. u. Minn. und Gewichtstabellen.

Bau-Kalender für das Jahr 1858. Ein Geschäft- und Notizbuch für Baumeister, Zimmer- und Maurermeister und allen übrigen Bau-Gewerksmeister etc. Hrsg. vom Baumeister Ludw. Hoffman. 11. Jahrg. 8. Berlin. In Leder geb. 271 Sgr.

Agenda spécial des architectes et des entrepreneurs de bâtiments, pour l'année 1857. Tablettes de poche pour tous les jours de l'année. 10000 renseignements In-18 d'environ 9 f. Paris 1857.

Grandvalet, J., ingénieur, Traité complet de mécanique agricole. 1^{re} partie: Mécanique générale 1^{re} livraison. In-18 raisin, 149 p. et fig. 2^{de} partie: Machine agricole. 1^{re} et 2^{de} livraisons. In-18 raisin, 174 p. et fig. Paris. 3 fr. 50 c.

Sergent, E., ingénieur civil, Traité pratique et complet de tous les mesurages, métrages, jaugeages de tous les corps, appliqué aux arts, aux métiers, à l'industrie, aux constructions à la charpente, aux travaux hydrauliques, aux nivellements pour construction de routes, de canaux, de chemins de fer, drainage, etc. In-8. 806 p. et atlas in-folio oblong de 20 pl. Laon. 20 fr.

Hoffmann, Baumeister Ludw., Tabellen der Renten als aliquoter Theile einer erforderlichen Baumsäule je nach Dauer und Alter der Bäume, mit deren Logarithmen zusammengestellt und geordnet, nebst Begründung ihrer Richtigkeit und Anweisung zur Anwendung. Zum Gebrauch bei Abklärung v. fortdauernden Baupflichtungen und Bauberechtigungen. gr. 8. (XXIV u. 39 S.) Berlin. geb. 30 Sgr.

Bergstein, K. G., Tafeln zur Berechnung des Kubikinhaltes von Gruben neben Eisenbahnen u. Landstraßen, wie auch in Feldern, Wiesen und Forsten. Für Baumeister, Mühlensbauer, Grundeigentümer, Forstämter etc. 8. (IV, u. 191 S.) Weimar. geb. 24 Sgr.

Beccurt, George. Companion to the iron trade, and general assistant to the iron master and merchant, engineer, millwright, iron and brass founder, machine and tool maker, boiler maker, general smith, copper, tin, and lead merchant, contractor, &c.: in a series of comprehensive tables, &c. &c. 12mo. (Leeds). pp. 308, half-bound. London. 12 s.

Mechanische und chemische Technologie.

Encyclopédie, technologique, oder alphabetisches Handbuch der Technologie, der technischen Chemie und des Maschinenwesens. Begonnen von Joh. Jos. R. v. Frechtl. Fortgesetzt v. Dir. Dr. Karl Karmarsch. 21 Bd. od. 1. Suppl.-Bd. A. u. D. T.: Supplemente zu J. J. R. v. Frechtl's technologischer Encyclopädie. 1. Bd. Mit Kupferstichen. 1—38. 2. Lieferung. gr. 8. Stuttgart. 23 Sgr.

Karmarsch, Dir. Dr. Karl und Prof. Dr. Frdr. Heeren. Technisches Wörterbuch oder Handbuch der Gewerkskunde in alphabet. Ordnung. 2. glänzend neu bearb. Mit ungefähr 1500 in des Text gedr. Abbildungen (in Holzschn.). 19. u. 20. Lfg. (Schluß) 8. Prag. geb. 25 Sgr.

— Handbuch der mechanischen Technologie. 2 Bde. 3 verm. Aufl. Lex. 8. Hannover. geb. 5 Thlr. 20 Sgr.

Jahres-Bericht über die Fortschritte der chemischen Technologie für Fabrikanten, Chemiker, Pharmazeuten und Mineralisten. Herausgegeben v. Prof. Dr. Joh. Rud. Wagner. 2. Jahrg. 1856. Mit 103 (eingedr.) Originalholzschn. gr. 8. (472 S.) Leipzig. geb. 2 Thlr. 20 Sgr.

Knapp, Fr. Technologische Wandtafel. 6 Lfg. Imp.-Fol. (4 chromolith. Taf. u. 4 S. Text in 4) München. 49 Thlr. 10 Sgr.

Stammer, Dr. Karl. Abbildungen zur Chemie und chemischen Technologie. Wandtafel zum Gebrauche für Universitäten, technische Lehranstalten, Real- und Gewerbeschulen etc. geschnitten u. begl. 1 Lfg. Mannheim. In Fol.-Carton. 1 Thlr. 16 Sgr.

Gurt, A., ingénieur des mines. De la fabrication de la fonte et du fer au moyen des gaz ou transformation des minerais par l'emploi indirect des combustibles; in-8. de 32 pag avec 1 pl. lithogr. Bruxelles.

Bödeker, F., Ueber das Bessermacher's Verfahren, Roh Eisen in geschmolzenes Eisen umzuwandeln. Vortrag, gehalten im technischen Verein des 3. Distr. 1856 gr. 8. (20 S.) Hagen. 5 Sgr.

Wolf, A. F., Die Verbindung des Eisens. Uebersetzung, Nutzen und Anwendung derselben nach allen bisherigen Erfahrungen zusammengestellt. gr. 8. Dresden. 4 Sgr.

Landrin, H., Du plomb, de son état dans la nature, de son exploitation, de sa métallurgie et de son emploi dans les arts. Paris 1857. 18. XVI 540 pp. 1 Thlr. 20 Sgr.

Gaz hygiénique pour éclairage et chauffage, courant ou portatif — Mémoire sur le gaz extrait de l'huile de roisine, sous la date de 1835. — Deux rapports présentés à la Société d'encouragement par M. Pouillet, de l'Institut. — Speech de sir Walter Scott, baronet. — Mémoire additionnel sur le gaz obtenu d'une huile provenant, non de la décomposition de la résine, mais de la carbonisation de toutes les espèces de bois. (1837.) In-4, 18 p. Paris.

Bensen, Rob. Gasometrische Methoden. Mit 60 eingedr. Holzschn. gr. 8. (307 S.) Braunschweig. geb. 1 Thlr.

— Gasometry; comprising the leading properties of gases. Translated by Henry E. Roscoe. 8vo pp. 312, cl. London. 8s. 6d.

Bödeker, Prof. Dr. C., Die gesetzmäßigen Beziehungen zwischen der Zusammensetzung, Dichtigkeit und der spezifischen Wärme der Gase. gr. 8. (52 S.) Göttingen. geb. 10 Sgr.

Bagnay, Ch., Traité élémentaire et pratique du chauffage au gaz. In-8. 2 colonnes, 27 p. et 1 planche. Paris.

Ramal, Ch., De l'éclairage considéré sous le triple point de vue hygiénique, économique et scientifique; in-8. de 186 p. Mons.

Kunst-Geschichte. Archäologie. Denkmäler der Baukunst.

Conversations-Lexicon für bildende Kunst. Herausgeg. von F. v. Falke. Nach dessen Tode fortgeführt unter Mitwirkung mehrerer Kunstgelehrten und Fachmännern von Lorenz Claus. 49 u. 50. Lieferung. gr. 8. Leipzig. 10 Sgr.

Pracht-Ausgabe in Lex. 8. à 15 Sgr.

Overbeck, J., Geschichte der griechischen Plastik für Künstler und Kunstfreund. Mit Illustr. geschnitten von H. Stieler, geschnitten von J. Elagel. (In 2 Bde. oder 8 Lfg.) 1—3 Lfg. Lex. 8. Leipzig. à 21 Sgr.

Nothes, Arch. Oak., Geschichte der Baukunst und Bildhauerei Venedigs 3 Lfg. Lex. 8. Leipzig. geb. à 20 Sgr.

Hagen, Prof. Dr. A., Die deutsche Kunst in unserem Jahrhundert. Eine Reihe von Vorlesungen mit erläuternden Beischnitten. (In 2 Thle.) 1. Thl. gr. 8. (446 S.) Berlin. 2 Thlr.

Spranger, Ant., Geschichte der bildenden Künste im 19. Jahrhundert. gr. 8. (343 S.) Leipzig. 1 Thlr. 18 Sgr.

Weiss, Herm., Kostümkunde. Handbuch der Geschichte der Tracht, des Baues und Gefalles von den frühesten Zeiten bis auf die Gegenwart. Mit zahlreichen Illustrat. nach Originalzeichnungen des Verf. 4 Lfg. gr. 8. Stuttgart. 24 Sgr.

Otte, Hs. Heinr., Glockenkunde. Mit (eingedr.) Holzschn. u. lith. Taf. (in Fol.) Lex. 8. (102 S.) Leipzig. geb. 1 Thlr. 10 Sgr.

Müller, Dr. Herm. Alex., Die Mäusen u. Kunstwerke Deutschlands. Ein Handbuch für Reisende und Heimkehrer. 1. Thl.: Norddeutschland mit Einschluß der Rheinlande bis Trier, Mainz und Frankfurt. h. 8. Leipzig. 2 Thlr. 15 Sgr.

Boetticher, Carl, C. F. Schinkel soll sein baukünstlerisches Vermächtnis. Eine Mahnung an seine Nachfolge in der Zeit in drei Reden und drei Tausend an den Tagen der Geburtstagsfeier des Vereinigten gesprochen. gr. 8. Berlin. 20 Sgr.

Hittorf, président de l'académie des beaux-arts. Notice historique de Charles Frederic Schinkel, associé étranger de l'académie, lu à la séance publique annuelle des états académiques, le 17 août 1857. In-1, 25 p. Paris.

Smith, Samuel. The life of George Stephenson, railway engineer. 2d edit. 8vo. pp. 538, cloth. London. 16 s.

Choix de terres cuites antiques du cabinet de M. le vicomte H. de Jansz, photographées par Laverdet et reportées sur pierre photographique par Poitvin. Texte explicatif par J. de Witte. Paris 1857. Folio. 9 pp. Mit 44 Tafeln.

Uhlemann, Doc. Dr. Max. Handbuch der gesamten ägyptischen Alterthumskunde. 3 Thl. Archäologie. Mit lith. Taf. gr. 8. (331 S.) Leipzig. 1 Thlr. 22 Sgr. (1. 2. 3. Thl. 2 Sgr.)

Thüm, J. A. *Abhandl. über die Komposition in der Kunst. Eine Anleitung der ästhetischen Verbindungen in der Architektur, de mousik, de poësie, de Schiller, beeldhouw en gebouwkunst.* 1^{er} part. Amsterdam.

Kettner, D. Die Darstellung der Heiligen durch die Kunst, vornehmlich in ihrer Anwendung auf den evangelischen Cultus. Bremen 1857. 8. 142 pp.

Kallenbach, G. G. *Dogmatisch-historig-symbolische Auffassung der kirchlichen Baukunst im Allgemeinen und insbesondere der Rund-Bogen-Style.* Lex-8. Halle. 20 Sgr.

Bier, W. *Hesperische Blätter. Nachgelassene Schriften, herausgegeben v. W. Lübbig.* gr. 8. (313 S.) Berlin. geb. 1 Thlr. 10 Sgr.

Hornat, Achille. *De l'influence des arts du dessin sur l'industrie. Mémoire couronné par l'Institut.* Montmarie 1857. 8. 152 pp.

Engelhard, Ober-Bauherr J. D. W. E. Die Theorie der architektonischen Verzierungskunst. Lea-8. 146 S. Cassel. geb. 1 Thlr.

Strack, H. Königl. Hof-Baurath u. Prof. Architektonische Details. In 8 Heften. Jedes Heft 6 Blätt in Folio und Doppelfolio. 1-3. Hft. Berlin.

Steinhilber, Wilh. Verzierungen für Architektur, Zimmerdecoration und Elegant. 20 Lfg. Imp-4. (6. hft. Bl.) Berlin. 4 1 Thlr.

Stals, Vins. und G. Ugevitler. *Gothisches Musterbuch.* Mit einer Einleitung von A. Reichenberger. 7. Lieferung. Fol. Leipzig.

Gropius, Prof. Carl. Ornamente in verschiedenen Stenographien nach Modellen, welche in der Fabrik aller Arten Verzierungen in Steinpappe von Carl Gropius in Berlin ausgeführt sind. (90 Blätt.) 3. wöhl. Ausgabe. 4-5. Lfg. qn. Fol. Berlin. 4 1 Thlr.

Blashfeld, J. M. A selection of vases, statues, busts, etc., from terra-cotta etc., with 103 fine plates, cloth. London. 31s. 6d.

Eisenleber, Bauherr Prof. F. Baugeriemerungen in Metall zum praktischen Gebrauch für Schlosser und sonstige Metallarbeiter. (Aus dessen Ornamentik zusammengestellt.) 1. Hft. gr. Fol. Carlsruhe.

— Ornamentik in ihrer Anwendung auf verschiedene Gegenstände der Baugewerke. Angeführt von zur Ausführung entworfen. 19. Hft. gr. Fol. Ebd. Subscr.-Preis 4 1 Thlr. 7 Sgr.; Laden-Preis 4 1 Thlr. 15 Sgr.

Degen, Ingen. Ludw. Motive zu ornamentalen Zimmerwerken dargestellt für Baubandwerker und als Vorlegeblätter für technische Schulen. 8 Hfte. Fol. München. 4 1 Thlr.

Lipsitz, Architect Const. *Entwürfe zu Schanfratern u. zur innern Decoration von Läden.* 1. Lfg. Imp-4. Fol. Leipzig. 1 Thlr. 15 Sgr.

— Projets de devantures et façades de magasins avec décoration intérieure. 1. Liv. Imp-4. Fol. Leipzig. 2 7 Sgr.

Wied, Architect L. Sammlung von Grabdenkmalen in Stein, Holz und Metall, nebst den Details hiesm. 12 Stenat. Fol. München. geb. 1 Thlr. 15 Sgr.

Bau-Ausführungen neuerer Zeit. Entwürfe.

Schinkel, Carl Friedr. *Sammlung architektonischer Entwürfe. Enthaltend theils Werke, welche ausgeführt sind, theils Gegenstände, deren Ausführung beabsichtigt wurde.* Vollständig neue Ausgabe in 172 Blätt mit Text. 1-4. Lfg. qn. Imp-Fol. (32 Kupferst. mit 2 Blätt Text.) Berlin. 4 1 Thlr. 10 Sgr.

Haezelt, Bauherr Edm. *Original-Entwürfe moderner Bauwerke.* Eine reiche Folge von brillanten, theilweise aus Stahl, eith. Grundrisse, Facaden, Durchschnitte u. Details für Paläste, Hotels, Restaurationen etc., nebst bezüglichem, durch Holzschn. illust. Text. 8-11. Hft. gr. 4. Leipzig. 4 7 Sgr.

Shaw, Richard. *Architectural studies from the continent: a series of views and details from France, Italy, and Germany.* Part 1 folio, also published monthly. London. 3s. 6d.

Harrer, Insp. Eisen-Architekt A. *Architektonisches Album.* Eine Sammlung malerischer Ansichten nebst Details aus dem Gebiete der neuesten Eisenbau- und modernen Privatbau-Ausführungen in Ländern und Umgebung. Ges. a. herausg. nach eigenen Entwürfen für Privatgebäude in farb. Lith. 2. Lfg. Imp. (1. hft. und 8 chromolith. Bl.) Linde. 2 Thlr.

Eisenleber, Bauherr Prof. F. *Angewandte oder zur Ausführung bestimmte Entwürfe v. Gebäuden reichend, gewiss als Unterrichtsmittel für Gewerb- und techn. Schulen, so wie für Baumeister.* 11. Hft. (6 lithogr. u. chromolith. Tafeln.) gr. Fol. Carlsruhe. 4 1 Thlr. 15 Sgr.

Barrault, Alexis, ingénieur en chef du palais, et G. Bridet, ingénieur en chef de la conduite des travaux. *Le palais de l'industrie et ses annexes. Description raisonnée du système de construction en fer et en fonte, adopté dans ces bâtiments, avec dessin d'exécution et tableaux des poids.* In-folio à deux colonnes, VI - 46 p. et 28 planches. Baugéologie. 7. 20 1/2 Sgr.

Album von Berlin, Potsdam und Sanssouci. Photographien von J. F. Michiels. Köln 1857.

Gr. Folio 4 Blätt 3 Thlr. 10 Sgr.
Kl. Folio 4 Blätt 2 Thlr. 10 Sgr.

Marmor-Gruppen, die, auf der Schleifmühle in Berlin. Imp-4. Berlin. geb. 10 Sgr.; Pracht-Ausg. eingeb. 10 Thlr.

Schloß-Kirche, die, an Schwerin u. ihre Einweihung am 14. Oct. 1853. Fol. Schwerin. cart. 7. 20 1/2 Sgr.

Hart, J., Coleman. *Designs for Parish churches in the three styles of English church architecture; with an analysis of each style, a review of the nomenclature of the periods of English Gothic architecture, and some remarks introductory to church building, exemplified in a series of over 100 illustrations.* New York: 1857. 8. 6 Thlr. 20 Sgr.

Esse, Geh. Rg.-R. Dr. C. H. Die Krankenhäuser, ihre Einrichtung und Verwaltung. Mit 6 lith. Taf. Lea-8. (301 S.) Berlin. geb. 2 Thlr. 25 Sgr.

Guillaumet, A. *Promenades artistiques dans Paris et ses environs. Architecture, sculpture, decoration.* Sous la direction de MM. Viollet-le-Duc, Lassus et Rocaillon. 1^{re} livraison: Avant-propos. Châteaufort de Marly-le-Roy. In-folio, 4 p. Paris.

Le premier volume se compose de 3 séries, publiées séparément, savoir: 1. Monographie du château de Marly, en 24 p. de texte, 12 grav. et 12 plan. en 10 p. de texte, 40 grav. et 20 gravures; 2. Monuments divers, 36 p. de texte, 30 grav. et 15 gravures. Prix de la livraison, 1 fr. du volume complet, 10 fr.

Normand, L. *Paris moderne.* 2^e partie. Choix de decorations intérieures des edifices publics et particuliers de la capitale, tels que: portes, grilles, boutiques, cafés, théâtres, façades de maisons, fontaines, statues, plafonds, arabesques, vitraux, horloges, buffets d'orgues, chaires à prêcher, maître-autel, baignoires, cheminées, candélabres, vases, etc., et généralement tout ce qui a rapport à l'ornementation monumentale et industrielle. 14 - 16. Ibr. In-folio, 1 f., plus 5 pl. Paris. 4 5 fr.

Schäfers-Buch, architektonisches. Eine Sammlung von Landhäusern, Villen, Händ. Gebäuden, Gartenhäusern, Gartenverzierungen etc. Mit Details. 29-31. Hft. in 4 Bl. in Lith., Kupferstich und farb. Druck. Fol. Berlin. 4 1 Thlr.

Album englischer Landhäuser, Villen, Cottagen etc. XI (Hft.) qn. Imp-4. Carlsruhe. 4 1 Thlr. 15 Sgr.

Leslie's Encyclopaedia of cottage, farm, and villa architecture and furniture: containing numerous designs for dwellings, from the villa to the cottage and the farm, including farm houses, farmyards, and other agricultural buildings; country inns, public houses, and parochial schools; with the requisite fittings-up, fixtures, and furniture; and appropriate offices, gardens, and garden scenery: each design accompanied by analytical and critical remarks. New edition. In one volume, pp. 1,342; with 2,342 woodcuts. 8vo. London. cloth. Price

Architecture rurale et communale. Petites maisons de plaisance et d'habitation, choisies dans les environs de Paris et dans les quartiers ouverts de la capitale; présentées en plan, coupes, élévations, détails de décoration intérieure et extérieure, etc.; gravées au trait d'après les dessins originaux de MM. Duval, Kaufmann, Renard et autres architectes. 3^e édition. In-fol. 15 p. et 60 pl. Paris.

Ugevitler, Architect Lehr. G. G. *Entwürfe zu Stadt- und Landhäusern.* 1 Bd. 3 Lfg. Imp-Fol. Leipzig. 4 1 Thlr. 10 Sgr.

Wassmann, Bauinsp. H. F. *Villa Eichenberg in Breslau.* 6 Taf. in Kupferst. und farb. Lith. gr. Fol. Berlin. cart. 2 Thlr. 20 Sgr.

Wohnsitz, die händlichen, Schlösser und Residenzen der ritterschaftlichen Grundbesitzer in der preuss. Monarchie, nebst den Königl. Familien-, Haus-Feldmarschalls- und Schatzkammer-Residenzen. 1. Lieferung. Imp-Fol. (8 chromolith. Bl.) Leipzig. 2 Thlr. 15 Sgr.

— Projets de decorations architectoniques de jardins. 1. Livr. Imp-Fol. Leipzig. 2 Thlr. 15 Sgr.

Leuchars, Robert, garden architect. *A practical treatise on the construction, heating, and ventilation of hot-houses, including conservatories, green-houses, graperies, and other kinds of horticultural structures, etc.* 436 p. in-12. 1 d. 25 c.

(Fortsetzung folgt)

Amtliche Bekanntmachungen.

Personal-Veränderungen bei den Baubeamteten.

Des Königs Majestät haben dem Regierungs- und Baurath Schildener zu Breslau den Charakter als Geheimen Regierungsrath, ferner dem Bauinspector Crüger zu Schneidemühl und dem Bauinspector Sauer zu Wesel, dem letzteren bei seinem Ausscheiden aus dem Staatsdienst, den Charakter als Baurath verliehen.

Dem Eisenbahn-Bauinspector Simon zu Ratibor ist die Stelle des technischen Mitgliedes der K. Direction der Wilhelmsbahn definitiv übertragen worden.

Der Regierungs- und Baurath Oppermann ist zum Mitgliede der Direction der Oberschlesischen Eisenbahn ernannt.

Ernannt sind ferner:
der die Militär-Baubeamten-Stelle zu Cöln verwaltende Baumeister Märtens zum Land-Baumeister,
der Baumeister Herm. Eduard Runge zum Kreis-Baumeister zu Creutzburg,
der Baumeister Schmandt zum Kreis-Baumeister in Rosenberg,
der Baumeister Franz Gustav Afsmann zum Land-Baumeister und Hülfсарbeiter bei der K. Regierung zu Danzig.

der Baumeister Dresel zum Kreis-Baumeister in Wesel,
der Baumeister Passarge zum Kreis-Baumeister in Straßburg,
der Baumeister von Zachock zum Kreis-Baumeister in Dt. Crone,
der Baumeister Langerbeck zum Kreis-Baumeister in Olpe,
der Baumeister Lademann zum Eisenbahn-Baumeister bei der K. Direction der Ostbahn zu Bromberg und
der Baumeister Ruchholz zum Eisenbahn-Baumeister bei der K. Eisenbahn-Direction in Elberfeld.

Versetzt sind:

der Kreis-Baumeister Basilewski von Danzig nach Carthaus und
der Kreis-Baumeister Clotten von Olpe nach Ahlweiler.

Der Baurath Rosenbaum zu Breslau ist auf seinen Antrag aus dem Staatsdienste entlassen.

Gestorben sind:

der Regierungs- und Baurath Jacobiny zu Bromberg,
der Bauinspector Planticco zu Königshütte,
der Kreis-Baumeister Thiele zu Dt. Crone und
der Kreis-Baumeister Schlichting zu Straßburg.

Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

Original-Beiträge.

Das Wannen-Badehaus zu Bad Oeynhausen bei Rehme.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 19 bis 24 im Atlas und auf Blatt E im Text).

In der Nähe der Königl. Saline Neusalzwerk in Westphalen wurde in den Jahren 1829 bis 1842 unter Leitung des Berghauptmanns K. v. Oeynhausen jene berühmte Bohr-Arbeit ausgeführt, deren Tiefe (2220 Fuß unter der Terrain-Oberfläche, 1994 Fuß unter dem Niveau des Meeres) A. v. Humboldt in seinem Kosmos als die größte bezeichnet, bis zu welcher Menschen unter den Meeresspiegel eingedrungen sind. Die Absicht dieser großartigen Arbeit war auf die Erbohrung reicher Salzsoole oder eines Steinsalzlagers gerichtet, um eine bessere Siedesoole für die Saline zu gewinnen.

Man hatte die ganze Tiefe des Bohrloches noch lange nicht erreicht, als die aus demselben abfließende, noch sehr schwache Soole, um ihrer angenehmen Temperatur willen, von den Bohr-Arbeitern schon zu Bädern benutzt wurde. Später, als die Quelle, aus größerer Tiefe hervordringend, reicher, wärmer und kohlensäurehaltiger geworden war, wurde den benachbarten Land-

leuten unter Vorbehalt des Widerrufs gestattet, das über ihre Grundstücke abfließende warme Wasser zur Anlage von Bädern zu benutzen. Die demnach entstandenen, nur mit den nothdürftigsten Erfordernissen ausgestatteten Badehäuser erfreuten sich einer so bedeutenden Frequenz, daß in denselben schon im Jahre 1843 mehr als 20000 Bäder verabreicht wurden, und daß die ausgezeichneten Heilkräfte der dem Meeresspiegel ähnlichen, jedoch mit 26½ Grad R. ausströmenden und an Kohlensäure sehr reichen Soole auch in der Ferne zur allgemeineren Anerkennung gelangten.

Durch den Fortbetrieb der Bohr-Arbeiten würde nun zwar der ursprüngliche Zweck, die Aufindung eines Steinsalzlagers, ohne Zweifel erreicht, gleichzeitig aber die Existenz des Soolbades, dessen Wichtigkeit auch der Staats-Regierung nicht entgangen war, bedroht worden sein. Im Jahre 1844 beschloß deshalb das Königl. Finanz-Ministerium, die Heilquelle zur Gründung eines

Kur-Ortes zu benutzen, und die Fürsorge für dessen angemessene Entwicklung dem obengedachten Dirigenten der Bohr-Arbeiten, Herrn v. Oeynhausen, zu übertragen. Dem unablässigen Eifer dieses ausgezeichneten Mannes ist es binnen wenigen Jahren gelungen, gleichzeitig mit der vorläufigen Einrichtung einer beträchtlichen Zahl von Wannenbildern, eines geräumigen Kursaales mit Nebengebäuden und Garten-Anlagen, auch sehr ausgedehnte Grund-Erwerbungen zur Anlage eines den Bade-Ort umgebenden Parkes unter äusserst schwierigen Verhältnissen möglichst günstig auszuführen, und dadurch ein Vertrauen auf das Gedeihen des ganzen Unternehmens zu sichern, welches hingereicht hat, viele Privatleute zum Bau von Logirhäusern für Kurgäste zu veranlassen.

In Anerkennung der grossen Verdienste des Herrn von Oeynhausen um das Bad, geruhte des Königs Majestät im Jahre 1848 zu bestimmen, dass dasselbe fortan den Namen „Oeynhausen“ führen solle.

Inzwischen hatte die Frequenz des Bades dergestalt zugenommen, dass die Zahl der vorläufig eingerichteten Wannen nicht mehr hinreichte und der Bau eines grösseren Hauses mit circa 80 Wannen nebst gut ausgestatteten Eintritts- und Wartesälen für nöthig erachtet wurde. Denselben sollte sich eine Trinkhalle anschliessen, in welcher künstlich bereitete Mineralwasser verabreicht werden, und die durch eine bedeckte, seitwärts offene Wandelbahn mit den Park-Anlagen in Verbindung steht.

Ferner war durch fortgesetzte Beobachtungen der Eigenschaften der Soole, sowie durch vielfache praktische Erfahrungen von Seiten der Aerzte, festgestellt worden, dass die aus der Soole entwickelten warmen Dünste vermittelst passender Bau-Einrichtungen als ein eigenthümliches, sehr wirksames Heilmittel zu benutzen seien, und es wurde deshalb ausser dem vorgedachten Hause auch der Bau eines abgesonderten Dampfbades beschlossen.

Im Jahre 1854 wurde der von dem Unterzeichneten entworfenen, zu 72226 Thlr. veranschlagte, auf Blatt 19 bis 24 dargestellte Bauplan des Wannen-Badehauses zur Ausführung genehmigt.

Die Lage des Bauplatzes war durch örtliche Verhältnisse, unmittelbar neben der von Minden nach Herford führenden Chaussee in der Nähe der Eisenbahn-Station, bedingt. Sie gewährt den Vortheil, dass das hier in der Mitte des neuen Bade-Ortes gelegene, von drei Seiten von Park-Anlagen umgebene Haus in Beziehung zu der Ausflugs-Oeffnung des Bohrloches eine Höhenlage erhalten konnte, die ein hinreichend schnelles Einströmen der warmen Soole in die Badewannen gestattet.

Die Soole wird dem Badehause aus dem in südlicher Richtung etwa 100 Ruthen entfernten Bohrloche durch 6 Zoll weite hölzerne Röhren zugeführt. Ihre Quantität beläuft sich nach einer Messung im Jahre 1847 auf 54 Cub.-Fuss, nach andern auf 60 Cub.-Fuss pro Minute. Die Weite des Bohrloches beträgt bis 1052 Fuss

Tiefe 9 Zoll, weiter abwärts 6 Zoll. In den unter der Erde resp. in gemauerten Canälen liegenden hölzernen Leitungsröhren vermindert sich die Temperatur der Soole um etwas weniger als 1 Grad R., so dass dieselbe mit 25; Grad Wärme in die Badewannen eintritt.

Bei der Anwendung von Metall, Glas oder gebranntem Thon zu den Röhren würde die Abkühlung grösser geworden sein, weshalb dem Holze der Vorzug gegeben wurde. Der Abfluss der zum Baden gebrauchten Soole erfolgt von dem Hause abwärts in nördlicher Richtung, unter dem Eisenbahndamme hindurch, nach einem Canal, welcher zum Betrieb der Wasserräder der Saline dient und sich mit dem in der Nähe befindlichen Werra-Flusse vereinigt.

In der perspectivischen Ansicht (Bl. 19) ist die architektonische Gesamtwirkung des Hauses darzustellen versucht, während aus dem Situationsplane (Bl. 20) die Eintheilung des Hauses und der dasselbe umgebenden, in den Park übergehenden Garten-Anlagen ersichtlich ist.

An der Südseite der Chaussee gelangt man, in der Mitte, durch einen mit Blumen und Wasserbassin geschmückten Vorhof über zwei breite Rampen nach dem Haupt-Portal des Gebäudes, an der Ost- und Westseite ans den Promenaden des Parkes über schmalere Rampen nach den Nebenthüren der Flügel, in welchen sich die Bäder befinden. Die Rampen sind mit sanfter Steigung angelegt, um das Auffahren der geladenen Kurgäste in Rollsesseln möglichst zu erleichtern. Durch drei von korinthischen Säulen getragene Bogen-Oeffnungen des Haupt-Portales gelangt man nach einer Vorhalle von oblonger Grundform, an deren schmalen Seiten zwei bequeme Ruhesitze sich befinden, und deren Rückwand durch Statuen in halbrunden Nischen geschmückt ist. Eine Thüre in der Mitte der Rückwand führt nach der 30 Fuss im Durchmesser weiten Rotunde, welche den Eingang zu den drei Haupt-Abtheilungen des Gebäudes, nämlich an der Ostseite nach dem Wartesaal und den Bädern der Männer, an der Westseite nach den Bädern der Damen, und an der Südseite nach der Trinkhalle vermittelt. Die Fußböden der Vorhalle und der Rotunde sind mit einem Mosaikpflaster aus der Thonwaren-Fabrik des Herrn March zu Charlottenburg belegt. Die Rotunde ist an den Wänden gleichfalls mit Statuen in halbrunden Nischen geziert und mit einer massiven Kuppel überwölbt, durch deren Scheitel das Licht von oben niederfällt. Von der Rotunde aus, links und rechts, gelangt man zwischen zwei ionischen Säulen nach den beiden Wartesälen, deren Fenster der Kühlung wegen nach Norden gerichtet, die aber, für den Fall des Eintretens rauher Witterung, durch Heizvorrichtungen im Kellergeschofs zu erwärmen sind. Neben dem Wartesaal der Männer befinden sich zwei kleine Lesecabinets, neben denen der Damen vorn ein Toilettenabinet und hinten das Bureau zum Billetverkauf, zu welchem die Männer von der Trinkhalle aus gelangen.

Aus jedem Wartesaal führt ein Gang nach den Flügel-Gebäuden, in denen sich die von einem 15 Fuß breiten, 160 Fuß langen, durch hochstehende Fensterreihen erhellen und mit Sandsteinfliesen belegten Corridor aus zugänglichen Badecabinets befinden. An den Enden jedes Flügels sind zwei größere Badecabinets je mit einem Salon, von denen die an der Nordseite zu Wannenbädern für distinguirte Personen, die an der Südseite aber zu Douche-Cabinets bestimmt sind, so angeordnet, daß sie dem Aeußeren der Flügel-Gebäude einen passenden architektonischen Abschluss gewähren.

Ueber den Räumen, welche die Rotunde umgeben, ist ein niedriges Halbgeschloß zur Wohnung eines Unterbeamten und zur Aufbewahrung des Leinenzuges der Anstalt eingerichtet; dasselbe ist durch eine Wendeltreppe von der Trinkhalle aus zugänglich.

Unter den Wartesälen und unter den Räumen, welche die Rotunde umgeben, sind gewölbte Keller angelegt, zu denen man durch Treppen in den Flügel-Gebäuden gelangt, und welche zum Reinigen und Trocknen der Wäsche, sowie zur Bereitung der künstlichen Mineralwasser etc. benutzt werden. Jenen Treppen gegenüberliegend, befinden sich kleine Räume mit eisernen Apparaten zum Wärmen der Badewäsche. Die Trinkhalle ist durch ionische Marmorsäulen in einen quadratischen Mittelraum und drei oblonge Seitenräume zerlegt. Zwischen den Säulen linkerhand stehen Schenktische, auf welchen die Mineralwasser an die Brunnengäste verabreicht werden, und hinter denselben sind die Apparate zur Bereitung des Mineralwassers durch eine 7 Fuß hohe decorirte Holzwand verdeckt. Der Mittelraum der Trinkhalle öffnet sich an der Südseite in drei von korinthischen Pilastern getragenen Bogen-Oeffnungen nach der Wandelbahn, welche bei 27 Fuß Breite in einer Länge von 205 Fuß durch Blumenbeete bis nach den Park-Anlagen sich ausdehnt. Dieselbe wird durch ein von Bogenstellungen getragenes leichtes Dach vor Regen und Sonnenhitze geschützt, und soll auf einen Theil ihrer Länge mit Verkaufsläden und darüber liegenden Wohnzimmern für eine Anzahl von Galanteriewaarenhändlern in Verbindung gebracht werden.

Aus dem Grundriss auf Bl. 21, den geometrischen Ansichten und Profilen auf Bl. 22, 23 und 24, sowie aus den Detailzeichnungen auf Bl. E. im Text ist die Architektur und Construction des Gebäudes, ingleichen die Einrichtung der Badecabinets mit ihren Rohrleitungen und Wannen im Wesentlichen ersichtlich, und bleibt hier darüber nur Folgendes noch hinzuzufügen.

In jedem Flügel befinden sich, außer den 4 größeren sogenannten Pavillon-Cabinets, 34 kleinere, also zusammen 76 Cabinets, von denen 68 Stück 12½ Fuß lang, 7½ Fuß breit, halbkreisförmig überwölbt, bis zum Scheitel gemessen 12½ Fuß hoch, mit gewöhnlichen hölzernen Fußböden versehen und je durch ein Fenster erhellt sind. Die Pavillon-Cabinets sind 14 Fuß lang,

9½ Fuß breit, mit Kreuzgewölben überdeckt und 15 Fuß hoch. Die an den südlichen Enden der Flügel befindlichen, mit steinernen Fußböden versehenen, zum Douchen bestimmten Cabinets sind durch kreisförmige Oberlichte, die nördlichen aber durch gekuppelte Fenster (Bl. 24) erhellt, und haben Parquet-Fußböden erhalten.

Ueber den Gewölben der Douche-Cabinets befinden sich Behälter zur Aufnahme des gewöhnlichen stüßen Brunnenswassers, welches theils zu kalten Douchen, theils zur Versorgung der Wasctoiletten in den Badecabinets verwendet wird.

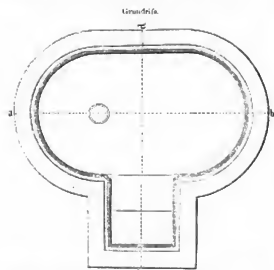
Die mit Parquet-Fußböden belegten Salons zwischen je zwei Pavillon-Bädern werden durch erkerartig im Halbkreis ausgebaute Fenstergruppen erhellt; sie sind gleich den übrigen Cabinets von dem breiten Corridor zugänglich, können außerdem jedoch auch von den Garten-Anlagen durch kleine Treppen erreicht werden. Ueber der Decke jedes dieser Salons befindet sich eine galeriesartige Communication zwischen den Seitendächern der Flügel-Gebäude.

Wenn das Bedürfnis sich herausstellen sollte, so können sämtliche Cabinets mit Oefen versehen werden; bisher hat man sich jedoch damit begnügt, nur einige derselben heizbar einzurichten. Die Lüftung der Cabinets erfolgt theils durch Oeffnung der oberen Fensterstücke, theils durch Dunstlöcher, welche im Scheitel der Gewölbe nach den Dachräumen ausmünden (Bl. 22).

Die Soole wird aus den neben den äußeren Längswänden der Flügel gestreckten, 4½ Zoll weiten hölzernen Röhren durch 1½ Zoll weite kupferne Röhren den Wannen durch ein am Boden befindliches Gummiventil aufwärts zugeführt (s. Bl. E). Dieser Einrichtung liegt die Absicht zum Grunde, die in der Soole enthaltene Kohlensäure so langsam als möglich sich entwickeln zu lassen. Bei dem Einströmen der Soole abwärts in die Wannen würde ein bedeutender Verlust an Kohlensäure eintreten und dadurch die Wirksamkeit der sogenannten ruhigen Bäder sehr geschwächt werden. Der zum Einlassen der Soole bestimmte Hahn ist so construirt, daß er bei einer bestimmten Stellung die Absperrung des Zuflusses aus den Versorgungsröhren und gleichzeitig den Abfluß der gebrauchten Soole aus der Wanne vermittelt. Durch diese Vorrichtung, welche nach Umständen von den Badewärtern oder von den Badenden selber zu handhaben ist, sowie durch das Oeffnen der über der Rückwand der Badewanne befindlichen, mit einem Gummischlauch versehenen Douche-Röhre ist man in den Stand gesetzt, gleichmäßig fließende, oder auch lebhaft schäumende Bäder herzustellen, worauf von den Aerzten großes Gewicht gelegt wird. Das abfließende Wasser wird durch gemauerte Canäle unter dem Fußboden der Cabinets mittelst thönerner Röhren nach außen in verdeckte Canäle geleitet.

Die Wannen sind 4 Fuß 11 Zoll lang, 2 Fuß 3 Zoll in der Mitte breit, 2 Fuß tief, zum Theil aus

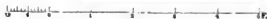
Holz, zum Theil aus Porzellanplatten in Cement versetzt, gefertigt. Sämmtliche Holzwannen, sowie ein Theil der Porzellanwannen, sind bis zur Hälfte ihrer Tiefe in den Boden eingesenkt und mit einem abgerundeten Sitzrande versehen, so daß den Badenden beim Aus- und Einsteigen eine Erleichterung daraus erwächst. Die



Durchschnitt nach a b.



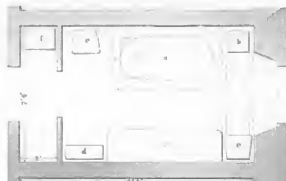
Durchschnitt nach c d.



Wannen in den nördlichen Pavillon-Bädern, in den vorstehenden Figuren im Grundriß und in den Durchschnitten besonders dargestellt, sind 5 Fuß lang, 3 Fuß breit und 2 Fuß tief, gleichfalls aus Porzellanplatten gefertigt, ganz in den Boden eingesenkt und mit Treppenstufen zum Hinabsteigen versehen; ebenso sind mehrere von den kleineren Porzellanwannen in jedem Flügel ganz in den Boden eingesenkt und mit Treppenstufen versehen. In der Mitte über jeder Wanne hängt eine

starke Schnur mit Handhabe, und seitwärts der Griff einer Klingschnur herab, um den Badenden das selbstständige Aussteigen und das Herbeirufen der auf dem Corridor befindlichen Dienerschaft zu erleichtern.

Für den Fall, daß einzelne Kurgäste die beständige Anwesenheit eines Dieners in dem Baderaum selber wünschen sollten, ist in einzelnen Cabinets, wie die ne-



a Wanne aus Holz resp. Porzellansteinen. e, c Stühle.
b Schrank für die Douché-Vorrichtungen. f Bank für einen
c Sopha. d Toilettentisch mit Spiegel. Diener.

benstehende Skizze zeigt, ein schmaler Vorräum zum Aufenthalt für denselben abgeschnitten.

Das Mobilair der Cabinets ist aus polirtem Eichenholz mit Rohrgeflecht geteigert; außerdem ist für Spiegel und Waschtisch nebst Porzellangeschirr gesorgt. Das befestigte Waschbecken erhält durch Bleiröhren den Zu- und Abfluß von gewöhnlichem Brunnenwasser.

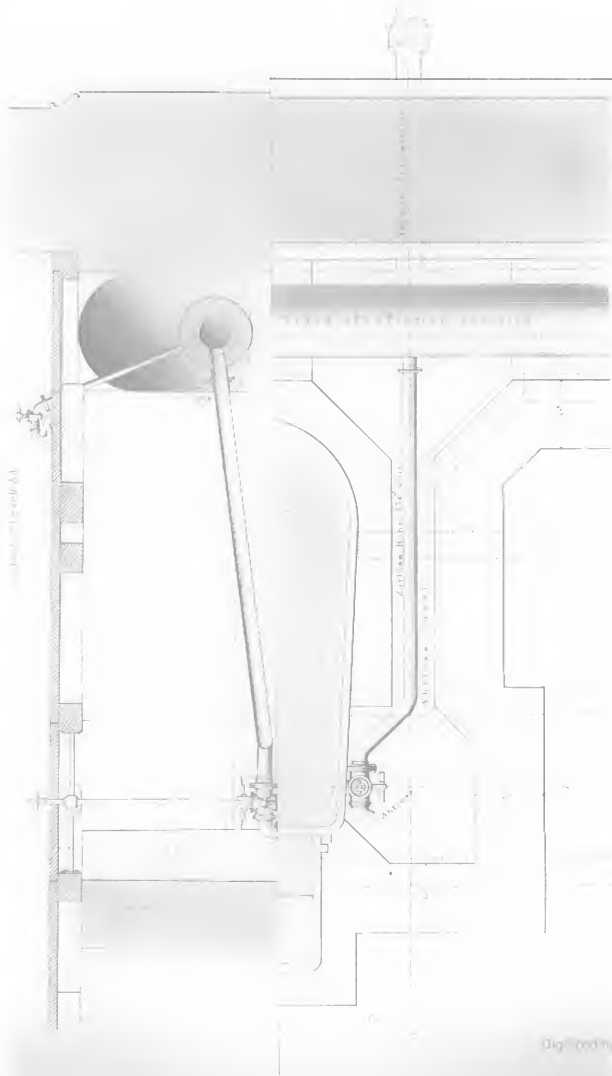
Das Gebäude ist unter Oberaufsicht des Regierungs- und Bauraths Kawerau und unter specieller Leitung des Land-Baumeisters Robert Cremer so weit ausgeführt, daß die beiden Flügel-Gebäude nebst Wartesälen, Rotunde und Vorhalle im Mai 1857 der Benutzung haben überwiesen werden können. Zu den Mauern sind Ziegel mit Mörtelputz, zu den Gesimsen, freistehenden Pfeilern, Thür- und Fenster-Einfassungen Sandsteine aus den Brücken von Obernkirchen, und zur Belegung der Dächer theils Zink-, theils Schieferplatten verwendet. Die Wand-Malerei und sonstige Ausstattung der Rotunde, der Wartesäle und Pavillon-Bäder nebst Salons ist etwas reicher gehalten, als die der breiten Corridore und der anliegenden kleineren Cabinets.

Im Laufe des Jahres 1858 wird der Bau der Trinkhalle gleichzeitig mit dem, nahe an dem vorgedachten Canal, nördlich von dem Badehause zu errichtenden Dumbade zur Ausführung kommen. Zu dem letzteren ist der Plan von dem Land-Baumeister Cremer unter Benutzung einer von dem Unterzeichneten entworfenen Skizze ausgearbeitet worden. Die spezielle Leitung der Bau-Ausführung sowohl des Dumbades wie der Trinkhalle ist zur Zeit dem Bauführer Schirmacher übertragen.

Busse.

Bad Heynhausen bei Rehme. Bade-Cabinet.

Fig. 1. 2. 3. 4.



Wien-Reparatur-Werkstatt

and in the book of the Lord's



Die Wagen-Reparatur-Werkstatt auf dem Bahnhof zu Potsdam.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 25 bis 28 im Atlas und auf Blatt F und G im Text.)

Die Werkstatt zur Reparatur der Wagen der Berlin-Potsdam-Magdeburger Eisenbahn war bis jetzt auf dem Bahnhof zu Berlin in verschiedenen Gebäuden untergebracht. Dieselbe war zwar allmählig mit dem immer wachsenden Betriebe nothdürftig vergrößert, sie entsprach jedoch nicht mehr den Bedürfnissen, während die dazu benutzten Räumlichkeiten für andere Zwecke dringend gebraucht wurden.

Für den Bau einer größeren zusammenhängenden Werkstatt wurde schließlich der Bahnhof Potsdam gewählt, wo einerseits die Beschaffung eines vortheilhaft gelegenen Bauplatzes leichter zu ermöglichen war als bei Berlin, und wo andererseits bereits die Werkstätten für Locomotiven-Reparatur sich befanden, während zugleich daselbst der Sitz des Directoriums ist.

Der Bau wurde im Herbst 1855 (so bald die Erwerbung des erforderlichen Terrains es gestattete) in Angriff genommen, und war im October 1856 so weit vorgeschritten, daß die Werkstatt bezogen werden konnte. Dieselbe wurde im Laufe des Herbstes und Winters völlig vollendet, wie die mitgetheilten Pläne sie darstellen, mit Ausnahme des Lackirschuppens (B) auf Blatt 25, welcher, zur Zeit noch nicht ausgeführt, nur eine in Aussicht genommene Vergrößerung andeutet.

Wie aus dem Situationsplan auf Blatt F ersichtlich ist, bildet die neue Werkstatt-Anlage eine für sich abgeschlossenes Ganzes auf dem östlichen Theil des Bahnhofes, und ist mit diesem durch zwei Geleise verbunden, welche in den durch einen Bretterzaun abgeschlossenen geräumigen Werkstatthof führen.

Zur Vertheilung der Wagen auf die verschiedenen Stände ist darin eine Schiebebühne K von 24 Fuß Länge und eine 24 Fuß im Durchmesser haltende Drehscheibe H (auf Blatt F im Text) angelegt. Diese Dimensionen genügen für den größten vorkommenden Radstand der achträdrigen Wagen, welcher 23 Fuß 7 Zoll beträgt.

Die auf dem Hofe eingelegten Geleise werden theils zur Aufstellung der zur Reparatur kommenden Wagen, theils zur Aufstellung von Achsen benutzt; auch werden auf denselben geringere Reparaturen, welche im Freien sich ausführen lassen, bewerkstelligt.

Die eigentliche Werkstatt-Anlage erforderte zunächst einen bedeckten Raum, in welchem eine größere Anzahl von Wagen gleichzeitig zur Reparatur aufgestellt werden kann.

Hieraus ergab sich die Anordnung eines großen Werkschuppens, dessen Construction und Abmessungen aus den Zeichnungen auf Blatt 25, 26 und 27 ersichtlich sind. Bei einer Tiefe von 124 Fuß im Lichten und 192 Fuß Länge enthält derselbe 22 Stände für Wagen größter Dimension (35 Fuß Länge incl. Buffer). In

dem mittleren Raum befindet sich die Schiebebühne, vermittelt welcher die Wagen auf die verschiedenen Stände gebracht und nach Bedürfnis in denselben leicht umgewechselt werden können. Zur guten Erleuchtung des so tiefen Raumes ist ein einfallendes Licht im Dache über dem mittleren Theil angelegt. Dasselbe besteht aus großen, 3½ Fuß und 6½ Fuß halbrunden, ½ Zoll starken Robglasplatten, welche, zu beiden Seiten des Firstes, fast in der ganzen Länge des Gebäudes angeordnet sind. Die Glasplatten liegen, wie die Details auf Bl. 26 zeigen, in Falzen der auf den Sparren und dem First angebrachten hölzernen Auffütterungen, und werden durch übergelegte resp. an der Unterseite schubartig übergreifende Bleche gehalten, gegen welche sie mit Kitt verstrichen sind.

An den Umfassungswänden des Werkschuppens ist außerhalb der Wagenstände auf hinlänglichen Platz zur Aufstellung von Werkbänken Rücksicht genommen.

Diese Anordnung des Schuppens bedingt einen im Verhältniß zur Zahl der Wagenstände sehr großen Raum, indem nur zwei Drittel desselben zur eigentlichen Aufstellung der Wagen benutzt wird, während circa ein Drittel lediglich für die Wagenbewegung mittelst der Schiebebühne dient. Man hat sich jedoch nach reiflicher Erwägung für diese Einrichtung entschieden, weil sie den Vortheil gewährt, daß in dem Schuppen nur ein nach außen führendes Thor nöthig wird, während bei anderen derartigen Anlagen, wo die Schiebebühne etc. im Freien befindlich ist, für jedes Geleis resp. Stand ein Thor erforderlich ist, wodurch ein sehr großer Theil der besten Arbeitsplätze weggenommen wird. Jeder Wagen kann hier ohne Berührung des Nachbarwagens reparirt und umgewechselt werden; auch steht jeder in Reparatur befindliche Wagen vollständig im Licht, was nicht der Fall wäre, wenn mehrere Wagen hinter einander auf ein Geleis gestellt werden müßten. Aus dem freien mittleren Theil des Schuppens ist ferner der ganze Raum gut zu übersehen und sind die in denselben beschäftigten Arbeiter leicht zu beaufsichtigen.

Zehn Wagenstände sind mit Revisionsgruben versehen, sonst aber ist der ganze Schuppen, mit der Oberkante der Schienen in gleicher Höhe, mit Bohlen gedeckt. An dem nördlichen Ende des Schuppens schließt sich rechtwinklig gegen denselben, durch Thore und Geleise mit ihm verbunden, an die westliche Langfront ein Gebäude an, in dessen Erdgeschosß sich die Lackir-Werkstatt A mit Ständen für vier (sechsrädrige) Wagen befindet, zu deren künftig nothwendiger Vergrößerung, gegenüber, wie schon oben erwähnt wurde, entsprechend die Lackir-Werkstatt B (s. Blatt 25) in Aussicht genommen ist.

Außerdem befinden sich in dem erstgenannten Ge-

läude im Erdgeschoß das Bureau und zwei Räume, welche als Magazin für kleinere Gegenstände dienen. In dem oberen Geschoß sind gleichfalls noch zwei dergleichen Räume und die Werkstätten für Tischler und Sattler angelegt. Der geräumige Boden dieses Gebäudes ist zur Aufbewahrung von feineren und leichteren Nutzholzen bestimmt.

Am südlichen Ende des Werkschuppens liegt seitwärts davon, durch eine bedeckte Passage mit demselben verbunden, die Schmiede und Dreherei. An der gedachten Passage befindet sich das Zimmer für den Portier, und neben diesem der Haupt-Eingang für die Arbeiter der Werkstatt.

Die Schmiede enthält drizehn Feuer, deren Gebläse durch eine unter dem Fußboden liegende Windleitung von einem gleichfalls unter dem Fußboden befindlichen Ventilator bei *e* (siehe Zeichnung Blatt 25) betrieben werden. Die Feuer an den Giebelwänden sind indessen noch außerdem mit Handblasehähnen versehen. Die specielle Anordnung der Schmiedefeuer ist aus der Zeichnung auf Blatt *G* ersichtlich.

Neben der Schmiede befindet sich unter demselben Dache, jedoch mit verschiedener Construction, wie aus Blatt 25 und 27 ersichtlich, die Dreherei mit den verschiedenen Arbeitsmaschinen, deren Disposition auf Blatt 25 zu sehen ist. Das Dachgespärre ruht in diesem Ranne auf vier gußeisernen Säulen, von denen die beiden zunächst der Schmiede (Blatt 25, *x x*) gleichzeitig zu Krähen benutzt sind, um die Achsen und Räder auf die vier hienzu bestimmten Drehbänke 3, 4, 5, 6 (Blatt 25) zu heben.

Ein Geleis führt aus dem Hofe nach der Dreherei hinein, und verbindet mit derselben (Blatt *F* im Text) mittelst einer 12 Fuß im Durchmesser haltenden Drehscheibe verschiebbar, für Aufstellung von Achsen etc. bestimmte Geleise.

An Schmiede und Dreherei schließt sich der Maschinenraum mit Werkführerstuben und Kesselhaus. Letzteres ist für zwei Kessel (Blatt 25) eingerichtet, von denen bisher jedoch nur einer für den Betrieb der Maschine aufgestellt ist. Dieser Kessel ist für $3\frac{1}{2}$ Atmosphären Ueberdruck construirt und speiset die zum Betriebe der Dreherei und des Ventilators aufgestellte Dampfmaschine *e* von circa 16 Pferdekräften. Die Länge des Kessels beträgt 15 Fuß bei 6 Fuß Durchmesser, der Dom hat eine Höhe von 3 Fuß und einen Durchmesser von 3 Fuß. In dem Kessel liegt die runde Feuerbüchse von 3 Fuß 6 Zoll Durchmesser und 4 Fuß 6 Zoll Länge, an welche sich zwei Feuerrohre von 14 Zoll Durchmesser und 10 Fuß 6 Zoll Länge anschließen. Die Heißeinheit beträgt incl. der äußeren Canäle im Gauzen 39,45 □Fuß.

Die Dampfmaschine macht bei 3 Fuß Hub und 12 Zoll Kolbendurchmesser bei dem gewöhnlichen Betriebe 35 Umdrehungen in der Minute, und ist so angeordnet, daß das Schwungrad gleich auf der an der Mittelwand

durchgeführten Hauptwelle der Dreherei befindlich ist. Die Uebertragung der Bewegung auf die Wellen an den Langwänden geschieht mittelst conischer Räder. Der Ventilator wird durch einen über das Schwungrad laufenden Riemen in Bewegung gesetzt, und macht derselbe 1200 Umdrehungen in der Minute.

Der von der Maschine verbrauchte Dampf wird zur Heizung der Dreherei verwendet, indem derselbe, sobald er den Cylinder verläßt, in 5 Zoll weite gußeiserne Röhren strömt, welche an den Umfassungswänden herum geführt sind; aus den beiden Enden dieser Röhren wird der Dampf durch kupferne, $1\frac{1}{2}$ Zoll weite Röhren zum Dache hinausgeführt. Diese Heizung hat sich in dem vergangenen Winter als vollkommen ausreichend bewährt, und wurde durch die verlängerte Leitung des ausströmenden Dampfes kein nachtheiliger Gegendruck gegen den Kolben bewirkt. Das in den eisernen Röhren sich ansammelnde condensirte Wasser wird an den tiefsten Stellen derselben durch dünne kupferne Röhren in Senkbrunnen abgeleitet.

In ähnlicher Weise soll durch einen zweiten Dampfkessel künftig die Heizung des großen Werkschuppens und der Lackir-Werkstätten bewirkt werden.

Von der größeren Drehscheibe *II* im Werkstattshofe ist noch ein Strang auf den früheren Wirtschaftshof des Rittergutes Potsdam geführt, welcher sich gleichfalls im Besitz der Eisenbahn-Gesellschaft befindet, und sind in den dortigen Gebäuden die Magazine zur Aufbewahrung der größeren Materialien eingerichtet.

Die Schiebehähnen, deren Construction aus den Zeichnungen auf Blatt 28 im Atlas ersichtlich ist, sind heide ganz gleich construirt, und weicht der Unterbau derselben nur in sofern von einander ab, als im Schuppen der hölzerne Fußboden bis zur Oberkante der Schienen reicht und fünf Canäle von 2 Zoll Breite und 10 Zoll Tiefe für die Quert Träger ausgespart sind, während bei der im Freien befindlichen Bähne der Zwischenraum zwischen den Schienen bis zur Unterkante derselben ausgepflastert ist, wodurch die Canäle eine geringere Tiefe erhalten. Zur bequemen Reinigung sind dieselben hier 3 Zoll breit angelegt, und sind an den beiden Enden eines jeden Canals zur Ableitung des sich sammelnden Wassers kleine Senkgruben angebracht.

Sämmtliche Gebäude sind im Rohbau ausgeführt. Der große Werkschuppen, ursprünglich von Fachwerk construirt, ist unter den hier obwaltenden Verhältnissen in den Aufseefronten einen halben Stein stark massiv verblendet worden, und mit einem Pappdach versehen; die übrigen Gebäude hingegen, bis auf den Verbindungsbau zwischen Lackir-Werkstatt und Schuppen, welcher ein flaches Zinkdach erhalten hat, sind mit Schiefer eingedeckt.

Die ganze Anlage wird Abends durch 125 Gasflammen erleuchtet.

Die Art des Zusammenhanges der verschiedenen

Werkstätten, wie sie diese Anlage bietet, so wie auch die einzelnen Einrichtungen im Innern der Gebäude haben sich seit ihrer Benutzung als ganz zweckmäßig gezeigt, und namentlich dürfte sich für dergleichen Anlagen die Anordnung der Gebäude um einen Hof in ähnlicher Weise empfehlen, da die dadurch gewonnene Concen-

trirung der einzelnen Werkthätigkeiten nicht allein ein schnelles Ineinandergreifen derselben gestattet, sondern auch den leitenden Technikern eine bequeme Uebersicht gewährt, und die Aufrechterhaltung einer regelmäßigen Aufsicht und strengen Ordnung erleichtert.

Bollmann.

Nachrichten über die Ströme des preussischen Staats.*)

(Fortsetzung.)

3) Der Weichselstrom.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 29 bis 38 im Atlas und auf Blatt H und I im Text.)

1. Allgemeine und topographische Beschreibung des Stromes, von den Quellen bis zu den Mündungen.

(Vergl. Uebersichts-Karte Blatt H im Text.)

Drei Quellen, im Karpathen-Gebirge auf der Nordseite der Beskiden, in einer Höhe von 2000 Fuß über dem Meere, unter 49½ Grad nördlicher Breite und 36½ Grad östlicher Länge gelegen, bilden den Ursprung der Weichsel. Diese Quellen, zu Bächen sich ausbildend und die Namen schwarze, kleine und weiße Weichsel führend, vereinigen sich bei dem Dorfe Weichsel. In dem weitem Laufe nimmt der Strom 45 größere Flüsse und 87 Bäche auf, und mündet in 3 Hauptarmen: Nogat, unterm 37. Grad östl. Länge ins Frische Haff; die alte Weichsel, fast unter demselben Meridian, ebenfalls ins Frische Haff; Danziger Weichsel, in 2 Mündungen 36½ und 36¼ Grad östlicher Länge in die Danziger Bucht. Die erste Stromspaltung liegt an der Montauer Spitze, fast unterm 54. Grad, die zweite am Danziger Haupt unter 54½ Grad nördlicher Breite. Hiernach liegen die Quellen und Mündungen des Stromes nahezu unter demselben Meridian. Der ganze Lauf des Stromes hat eine Länge von ppthr. 140 Meilen, während die directe Entfernung der Quellen von den Mündungen 70 Meilen beträgt. Das Stromgebiet der Weichsel umfaßt eine Fläche von 3300 □ Meilen, von welchen 1634 □ Meilen im Gebirge und Hochlande und 1666 □ Meilen im Flachlande liegen.

Der obere Lauf, von 7 Meilen Länge, ist eingeeengt in schmale Thäler, die von steilen felsigen Rändern begrenzt werden.

Sodann durchzieht der Strom, bis zur Mündung des San, das polnisch-galizische Plateau, sich mehr und mehr von dem ihm begleitenden Karpathen-Zuge entfernend. Bei Krakau liegt der Spiegel des Stromes noch 670 Fuß über dem Meere. An den Krakauer Bergen sind die Thäler noch meistens steil und felsig, besonders oberhalb Krakau; an dem Sandomierz-Gebirge flachen sie sich mehr ab und begrenzen eine

breite Thalsohle, die erst unterhalb der Mündung des San durch das Nähertreten der Berge schmaler wird. Von Krakau ab beginnt die Schiffbarkeit der Weichsel, jedoch nur mit kleinen Stromgefäßen, und nur bei ausreichenden Wasserzuflüssen. Zwischen San und Wieprz nimmt die Breite des Stromes wesentlich zu. Die Thäler sind hier hoch, steil und bewaldet, und nähern sich dem Strom bis auf ½ Meile. Die Zuflüsse des San, welcher einen Lauf von gegen 30 Meilen, ein Stromgebiet von 317 □ Meilen hat, und bis Sanok hinauf schiffbar ist, vernehmen die Wassermenge des Stromes oft plötzlich und erheblich. Bei seinem starken Fall führt er seine Wassermassen in sehr kurzer Zeit der Weichsel zu, und trägt vorzugsweise mit zu den hohen Wassererhebungen in den unteren Stromgegenden bei.

Mit der Aufnahme des Wieprz hat die Weichsel die letzten Höhenzüge, die links von den Sandomierz-Gebirgen, rechts von dem Niedolorze herkommen, durchbrochen, und tritt nun in die Fruchtebene Polen's. Von dem Pilica bis zur Mündung des Bug, bei Modlin, sind heide Hochufer, von Modlin bis Thoru ist jedoch nur das linke Ufer flach und kaum erkennbar.

Von der Mündung des Bug wird der rechte Thalland steil und hoch, und tritt nahe an die Ufer bis unterhalb Thorn. Oberhalb dieser Stadt erheben sich auf dem linken Ufer bewaldete Höhen, welche mit einigen Unterbrechungen sich unterhalb Schwetz fortsetzen. Oberhalb Fordon durchbricht der Strom den preussischen Landrücken in einem tiefen, von fruchtbaren Niederungen erfüllten Thale. Die Thäler erscheinen häufig als steile hohe, meist sandige Wände; hohe Ufer fehlen von nun an gewöhnlich, und werden durch Deiche ersetzt. Unterhalb Mewe ist der Durchbruch vollendet, aber die Thäler bleiben noch bis Marienburg am rechten Nogat-, bis Dirschau dem linken Weichseler sehr nahe, und treten erst hier zurück, indem sie Raum geben zu einer größeren Erweiterung des Deltas.

*) Vergl. Jahrg. VI, p. 307 und Jahrg. VII, p. 525.

Von den im Eingange erwähnten 45 größeren Nebenläusen der Weichsel münden 22 auf dem rechten, 23 auf dem linken Ufer. Die bedeutenderen davon sind auf dem rechten Ufer: der Dunajec mit 27 Meilen Länge und 135 □ Meilen Flußgebiet; der San mit 43 Meilen Länge und 317 □ Meilen Flußgebiet; die Wieprz mit 30 Meilen Länge und 179 □ Meilen Flußgebiet; der mit dem Narew vereinigte Bug mit 71 Meilen Länge und 1174 □ Meilen Flußgebiet. Auf dem linken Ufer: die Płica mit 32 Meilen Länge, 162 □ Meilen Flußgebiet.

Der Bug ist mithin der bedeutendste aller Nebenflüsse. Er durchzieht große Sumpfwaldungen, hat daher ein geringes Gefälle und sendet der Weichsel nicht in dem Maasse schnell, als der San, seine Wassermassen zu. Während das Wasser der Weichsel gelidlich geföhrt ist, tritt das Wasser des Bug geklärt in den Hauptstrom, und erhält sich auf 2 Meilen Länge in diesem Zustande, ohne sich mit dem Wasser der Weichsel zu mengen. Der Bug ist zwar schiffbar, die Beschiffung ist jedoch mit großen Schwierigkeiten verbunden, da der Fluß sich häufig in viele Arme theilt und die Schifffahrtbahn oft verändert.

Die Richtung der Hauptquelle der Weichsel auf 7 Meilen Länge ist im Allgemeinen nördlich, dann in vielen kleinen Krümmungen bis oberhalb Krakau östlich, bis zur Mündung des San ost-nord-östlich, dann meist bis zur Mündung des Wieprz nördlich, mit einer Abweichung nach Nord-Ost zwischen Solec und Palawi, bis zum Bug nordwestlich, bis zur Mündung der Pzura west-süd-westlich, im großen Bogen bis zur Braa nord-westlich, bis Graudenz nordöstlich, bis Montaner Spitze nord-nord-östlich, bis zum Danziger Haupt nördlich, bis zur Ostsee nordwestlich.

2. Specielle Beschreibung des Stromes im preussischen Gebiet bis Montaner Spitze.

(Vergl. Uebersichtskart Blatt J im Text)

a) Von der polnischen Grenze bis Thorn.

In das preussische Gebiet tritt die Weichsel bei dem auf dem linken Ufer gelegenen Dorfe Otloczin. Der Strom eilt hier in einem von ihm geschaffenen tiefen Thale fast parallel mit dessen meistens, besonders auf dem linken Ufer, bewaldeten Rändern fort, sein Hochgewässer bis an die Thäler verbreitend, welche gegen Thorn sich auf 260 Ruthen nähern, und sich am weitesten gegen Ostrowo, nämlich um 520 Ruthen, von einander entfernen. Dieser Enge des Thales ungeachtet, liegen in demselben bis 150 Ruthen breite uneingedeichte Niederungs-Ländereien: bei Otloczin, Czernewitz, Ostrowo, Złotter, Rudack; im Inundationsgebiet: die Dörfer Czernewitz, Ostrowo und ein Theil des Dorfes Rudack. Selbst eine Insel gegen Schilnow, Wolfs-Kampe genannt, ist bei ihrer hohen Lage bewohnt, obgleich sie von den Hochgewässern überfluthet wird.

Bei der Ruine des Schlosses Złotter, aus der Zeit der deutschen Ordens-Ritter, ergießt sich der Dreiheu-Fluß in die Weichsel, nachdem er einen Lauf von 18 Meilen Länge in südöstlicher Richtung gemacht und die Gewässer aus seinem Gebiet von 100 □ Meilen aufgenommen hat. Er ist schiffbar in einer Länge von einer Meile bis Lebitach hinauf, wo ein weiteres Vordringen durch die Mühlenwerke verhindert wird.

b) Von Thorn bis Steinort.

Gegen Thorn liegt die Insel, Bazar-Kampe genannt, und den Strom in zwei Arme theilend, welche bis zum Jahre 1834 mittelst Pfahlbänken überschritten wurden. Seit dem Jahre 1855 ist nur die Brücke über den linksseitigen Arm unterhalten, auf dem rechtsseitigen, nahe an 100 Ruthen breiten Hauptstrom-Arm aber eine fliegende Fähre eingerichtet, welche unter den günstigsten Umständen bei mittleren und höheren Wasserständen den Weg von einem Ufer zum andern in 4 Minuten zurücklegt, wogegen bei niedrigen Wasserständen und ungunstigen Windrichtungen 10 Minuten dazu erforderlich sind.

Gleich unterhalb Thorn erweitert sich das Thal der Weichsel bedeutend, die Höhenränder desselben treten auf beiden Seiten trichterförmig zurück, und entfernen sich 1 Meile unterhalb Thorn schon 1 Meile weit von einander. Während der linksseitige bewaldete sandige Thalrand der allgemeinen Richtung des Stromes folgt, weicht der rechtsseitige Rand mehr zurück, bei Steinort aber wieder an die Weichsel tretend, so die Thorner Stadt-Niederung umschließend, deren äußerster rechtsseitiger Höhenrand im entferntesten Punkte von der Weichsel, bei Schloß Birglaw, 1 Meile von dem linksseitigen Hochufer der Weichsel entfernt ist. Letzteres tritt, nachdem es die Nieszwker Niederung umschlossen, beim königlichen Forstrevier Gniewkowo dicht an die Weichsel und begleitet dieselbe bis Göttau in einer Länge von 1 Meile. Der nicht befestigte Fuß dieses 80 Fuß hohen, lediglich aus Sand bestehenden Ufers, wird durch Strömung und Wellenschlag unterwaschen und, der Stütze beraubt, stürzen die Massen hinab, die der Strom verschlingt. Gegen Göttau weicht das Hochufer vom Strome zurück, um an seiner sanft abfallenden Lehne, in ihrer ganzen Längen-Ausdehnung, die Dörfer Göttau und Dt. Przyłubie aufzunehmen und Raum zu geben zu einer zwar kleinen aber fruchtbaren Landfläche. Bei Pol. Przyłubie nähert sich das Hochufer, noch sanfter nach dem Strome hin abfallend, letztem wieder und verfolgt denselben in paralleler Richtung bis zum Beginn der Langenauer Niederung, Steinort gegenüber, zwischen sich und den 100 Fuß hohen bewaldeten steinigen und sandigen Steinorten Bergen ein Hochwasser-Profil von nur 330 Ruthen lassend. Die Steinorter Berge setzen jedoch nur auf 500 Ruthen Länge ihre Wand dem Strome, aber mit jährlichem großem Verluste, entgegen. Auch sie geben fortgesetzt große Sandmassen an den

Strom ab, legen jedoch auch Steine am Fuße zur Verwendung bei den Strombauten nieder.

Die Nieszewker Niederung.

Die Nieszewker Niederung hat eine Länge von 1 Meile, und eine größte Breite von beinahe 1 Meile. Sie wird nur in ihrer vorderen, nach dem Strom hin liegenden Hälfte von dem Hochwasser überfluthet, denn die zweite Hälfte erhebt sich sanft nach dem hohen Thallande hin, und wird von Strom-Gewässern nicht erreicht. Die beiden Dörfer Gr.- und Kl.-Nieszewken liegen im Ueberschwemmungsgebiet. Zum Schutz derselben besteht ein Deich, dessen 6 Fuß breite Krone bis zu 20 Fuß Pegelhöhe reicht und dessen Böschungen 1½ und 2füßig sind. Er beginnt an der Zielieniec-Mühle, geht 1 Meile abwärts fort, schließt weder oberhalb noch unterhalb wasserfrei an, und ist überhaupt erst soweit ausgebildet, daß er den Hofflagen gegen die Eismassen, so wie den Ländereien gegen höhere Sommer-Wasserstände einigen Schutz gewährt, wogegen er der Ueberfluthung der Ländereien durch Hochwasser noch keine Schranken setzt. Die Hochgewässer ergießen sich vielmehr bei der Zielieniec-Mühle in die Niederung, durchströmen letztere und treten am untern Auslauf des Deiches wieder in den Hauptstrom, den aus demselben aufgenommenen Sand oft in großer Menge zurücklassend.

Die Thorner Niederung.

Das Deich-System der Thorer Stadt-Niederung ist in sofern als viel vollkommener anzusehen, als der Deich an dem in nordöstlicher Richtung sich von der Weichsel entfernenden Thallande in wasserfreier Höhe beginnt, in einer im Allgemeinen der Weichsel parallelen Richtung mit einer 12 Fuß breiten, 22 bis 25 Fuß an Pegel hohen Krone bis gegen Bösendorf in einer Länge von 2 Meilen fortläuft, hier die Deichkrone zwar die geringere Höhe von 16 bis 18 Fuß am Pegel annimmt, in dieser Höhe aber bis ans Ende der Niederung 1½ Meilen weit fortgeht und daselbst an eine zwischen der Weichsel und dem Dorfe Czarnowo liegende bewaldete Erdkuppe, der Eichhanschen genannt, ausläuft. Der Fuß dieses Deiches ist auch da, wo er an den Strom tritt, durch Deckwerke und 32 Schutzbuhnen von durchschnittlich 5 Ruthen Länge, außerdem durch mehrere Stromregulirungswerke, von denen weiterhin die Rede sein wird, gesichert. Wenn hiernach zwar der Deich größtentheils eine wasserfreie Lage bei dem eisernen Zustande des Stromes hat, so wird die Niederung doch bei allen Hochwasserständen überfluthet, indem bei höheren Wasserständen als 16 Fuß das Wasser nicht nur über die untern niedrigen Deiche, sondern auch zwischen dem Eichbusch und dem Dorfe Czarnowo, wo gar keine Verwallungen bestehen, in die Niederung tritt. Der Schutz, welchen die überhaupt 6420 Ruthen langen

Deiche gewähren, ist mithin kein vollkommener. Die Binnengewässer der Niederung nehmen ihren Abzug theils durch die im Deiche beim Eichbusch liegende Schleuse, theils durch den offenen Theil der Niederung zwischen dem Eichbusch und dem Dorfe Czarnowo. Die Niederung, von dem Deiche und dem Höhenrande begrenzt, umfaßt zwar eine Fläche von 1½ Meilen; der größte nordöstliche Theil derselben erhebt sich aber über die Hochgewässer in sanfter Ansteigung nach dem anschließenden Höhenrande, dessen weiteste Entfernung von dem Weichsel-Deiche ½ Meilen beträgt. Die Inundationslinie liegt dagegen nur durchschnittlich ½ Meile von dem Deiche entfernt. In dieser Inundationsfläche liegen 11094 Morgen preuss., welche bei der Deichunterhaltung nach dem Statut vom 3. Januar 1855 concurriren, und zu welcher 8 Ortschaften gehören. Andere 5000 Morgen, unter 3 Ortschaften vertheilt, welche nur bei außerordentlich hohen, durch ungewöhnlich mächtige Eisversetzungen erzeugten Wasserständen der Ueberschwemmung unterliegen, sind von der Deichunterhaltung für jetzt noch ausgeschlossen.

c) Von Steinort bis Montaner Spitze.

Bei dem Durchbruch des Landrückens, bald unterhalb der Stadt Schultiz, entfernt sich die linksseitige Thalland vom Stromufer zur landsideitigen Umschließung der Langenauer Niederung.

Die Langenauer Niederung.

Die Langenauer Niederung hat eine Länge von 1½ Meilen und eine Breite von ½ Meile, nimmt 4 Ortschaften auf, ist sehr fruchtbar, gegen höhere Sommerwasserstände durch einen 1½ Meilen langen schwachen Deich, dessen Krone mit einem Wasserstande von 16 Fuß correspondirt, geschützt, und dessen Fuß wothdürftig durch Bohnewerke gesichert ist. Bei dem Dorfe Charnetzke tritt die Brabe in diese Niederung und mündet bei Dt. Fordon in die Weichsel. Sie hat einen Lauf von 1½ Meilen Länge, ein Flußgebiet von 60 Meilen und ist schiffbar bis Bromberg.

Weniger weit als das linke, tritt das rechtsseitige Hochufer unterhalb der Enge gegen Steinort zurück; von Dt. Fordon laufen beide Hochufer in paralleler Richtung in Entfernungen von 500 bis 600 Ruthen uez einander fort, bis gegen Czarze einerseits und Koszellez andererseits. In diesem Stromtheile liegen daher auch nur schmale, durch Deiche nicht, sondern hin und wieder nur durch vorliegende Weidenstrauß-Ländereien (hier Kampen genannt) gegen Abbruch geschützte Niederungsflächen, von denen auf dem rechten Ufer Großkamppe, auf dem linken Ufer Palsch und Loskow insofern die bemerkenswerthesten sind, als sie im Inundationsgebiet der Weichsel liegen und bei Eisgang oft in große Noth gerathen. Die Ortschaft Hüttung, welche gleichfalls im Inundationsgebiet lag, ist in den letzten

Jahren bis auf zwei Gebäude bei den Eingängen zerstört, und hat sich deshalb nach der wasserfreien Höhe zurückgezogen.

Von Dt. Fordon bis kurz unterhalb Stadt Fordon bestreicht der Strom den hohen Uferand, welcher aus festem Lehm und Thon besteht. In einer Länge von 1 Meile leidet letzterer sehr stark durch Abbruch, da der Fuß durch Werke nicht gesichert ist. Unterhalb Fordon liegt gegen Nicponie und Palsch die 1 Meile lange Insel: Ostrometzkoer Viehkaup genannt, welche mit hohen Pappeln bestanden ist, früher auch bewohnt war, durch das Abholzen des größten Theils der Schutz gewährenden Bäume aber unbewohnbar geworden ist.

Gegen Czarze und Koszellez weichen die Höhenzüge zu beiden Seiten zurück. Es öffnet sich ein großes Thal, welches gegen Unislaw 1 Meile, am Ende der Culmer Amts-Niederung gegen Althausen 1 Meilen breit ist. In diesen Breiten erstreckt sich dasselbe bis unterhalb Mewe bei Kl. Garz linkerseits und Kittelsfähre rechterseits, wo die Höhenzüge sich noch weiter von einander entfernen, zur landseitigen Umgrenzung des ausgedehnten Deltas.

In diesem 13 Meilen langen Thale eilt der Strom in mehrfachen Windungen seinen Ausflüssen zu, berührt auf 350 Ruthen Länge das theils aus Sand, theils aus Lehm bestehende linksseitige Hocheufer gegen Koszellez, das hohe lehmige linksseitige Ufer unterhalb der Mündung des 16 Meilen langen, die Nieslereschläge von 42 Meilen Fläche führenden Schwarzwassers, die Sandberge bei Stremozin auf dem rechten Ufer, das thönige Ufer gegen Stadt und Festung Graudenz, deren Kehle am Fuße durch zahlreiche Schutzbuhnen und Deckwerke, in den Böschungen durch Rasen in einer Länge von 500 Ruthen befestigt ist, wogegen der ganze übrige Theil jeglichen Schutzes entbehrt. Unterhalb der Festung Graudenz tritt der Strom an die Lehne des 130 Fuß hohen Bingsberges, nachdem er die Ossa von 8 Meilen Länge mit 37 Meilen Flußgebiet aufgenommen hat.

Die Bingsberge enthalten in ihrer dem Strom zugewendeten Lehne zwar größtentheils feste Erdarten, dennoch aber sind sie, weil auch Quellen sie durchziehen und der Fuß der Lehne nicht befestigt ist, dem Angriff des Stromes in hohem Maße ausgesetzt.

Von den Bingsbergen durchschneidet der letztere in schräger Richtung das Thal, indem er sich vom rechten nach dem linken Thalande bei Neuenburg wendet; er setzt dann, nachdem er hier die Montau, welcher eine Flußentwicklung von 6 Meilen Länge und 6 Meilen Flußgebiet zukommt, aufgenommen, am Fuße des Thalandes bis Fiedlitz in einer Länge von 1 Meilen seinen Lauf fort, aus dem meistens sandigen Thalande, in demselben Maße wie bei Stremozin, Graudenz und den Bingsbergen, große Massen verschlingend.

Bei Fiedlitz das linksseitige Hocheufer verlassend, wendet der Strom sich wieder der Mitte des Thales zu,

erreicht den linksseitigen thönigen Thaland unterhalb Mewe, hier den Fersesfluß aufnehmend, welcher eine Länge von 11 Meilen und ein Flußgebiet von 19 Meilen hat.

Unterhalb Mewe verläßt der Strom diesen Thaland, wendet sich dem rechtsseitigen Hocheufer zu, welches er gegen Weissenburg an der Nogat erreicht, ehe die alte Mündung der Nogat durch Coupirungs-Deiche geschlossen war.

Bei Weissenberg ergießt sich die alte Nogat, nachdem sie sich bei Marienwerder mit der Liebe vereinigt hat, in die Nogat. Die vereinigte Liebe und alte Nogat hat einen Lauf von 8 Meilen und ein Flußgebiet von 21 Meilen. Das Thal von Czarze bis zum Delta ist mit ausgedehnten fruchtbaren Niederungen reich erfüllt. Sie sind theils durch Deiche geschützt, entbehren andertheils dieses Schutzes gänzlich.

Die Culmer Amts-Niederung.

Von Czarze abwärts breitet sich auf dem rechten Ufer die am Strom 1 Meilen lange, gegen Unislaw 1 Meilen breite Culmer Amts-Niederung aus. Der sie schützende Deich beginnt wasserfrei am Thalande bei Czarze, zieht in nördlicher Richtung quer in das Thal hinein bis zum Weichsel-Ufer, hier sich fast unter einem rechten Winkel stromabwärts wendend, das Ufer bis gegen Supponiner Kaup verfolgend, dann aber Supponiner-, Wolf- und Kokotzkoer Kaup stromwärts lassend. Erst an der Grenze von Borowno tritt er wieder heran an das Strom-Ufer und verfolgt dasselbe bis Bienkowsko, wo er endet, ohne sich an die wasserfreie Höhe gegen Althausen anzuschließen. Die Niederung ist daher unten offen und dem Rückstau von hier unterworfen. Der Deich hat eine Länge von 3120 Ruthen; seine Höhe correspondirt mit 25 bis 26 Fuß Wasserstand; die Böschungen sind wasserwärts 1½ bis 3 Fußig, landwärts 1 bis 2 Fußig.

Diese Niederung umfaßt 25000 Morgen, welche unter 35 theils auf der Höhe, theils in der Niederung selbst gelegene Ortschaften vertheilt sind.

Durch das Statut vom 9. Juli 1851, durch welches die Deichverhältnisse regulirt sind, ist auch vorgeschrieben, die Niederung durch einen mit einem Siel versehenen Deich, von Bienkowsko bis zur wasserfreien Höhe unterhalb Althausen, vollständig abzuschließen.

Die Niedwitzer und Klein-Schwetzer Niederung.

Auf dem linken Ufer, Czarze gegenüber, beginnt unterhalb Koszellez eine 3 Meilen lange Niederung, an deren unterm Ende die Stadt Schwetz liegt. Der obere Theil, mit den Ortschaften Supponinec, Grabowo, Grabowko, Trempe, Topolno, Topolinken, Christkowsko, bildet einen im Mittel 250 Ruthen breiten Landstrich, der durch Deiche nicht geschützt ist. Unterhalb Christkowsko jedoch gestattet das weitere Zurücktreten des Thalan-

des eine weitere Erstreckung der Niederung, ihrer Breite nach, welche gegen Kossowo und Niedwitz auf 600 Ruthen anwächst. In dieser breiten Fläche liegen 10500 Morgen Niederungsland.

Die zu einem Theil dieser Fläche von 6852 Morgen gehörigen Ortschaften unterhalten einen 2372 Ruthen langen Deich, welcher an der wasserfreien Höhe bei Grucznow beginnt, auf dem linken Ufer des Grucznower Mühlenfließes bis an's Weichsel-Ufer läuft, von hier, sich scharf wendend, parallel mit letztem bis Glogowko $\frac{1}{2}$ Meile oberhalb Schwetz fortzieht. Sämmtliche Ländereien dieser Niederung sind dem Rückstau ausgesetzt, und auch die Stadt Schwetz selbst liegt im Ueberschwemmungsgebiet der Weichsel. Der Deich, welcher mit einem Wasserstande von 26 Fuß am Pegel correspondirt, 12 Fuß Kronenbreite, vorherrschend 3füßige wasserseitige Böschung hat, während die landseitigen 1 $\frac{1}{2}$ bis 2füßig sind, ist durch zahlreiche Buhnen und Deckwerke, wo der Strom denselben bestreicht, sonst auch durch ausgedehnte mit Weidicht bestandene Vorländer geschützt. Eines so kräftigen Schutzes entbehren aber die Ufer der übrigen Theile dieser Niederung; nur wenige Uferstrecken liegen im Schutze solcher Vorländer, wenige sind nur nothdürftig durch Schutzwerke gesichert, weil den Besitzern der Länder die Mittel mangeln, die nöthigen Verteidigungswerke anzulegen und zu unterhalten.

Es liegt im Plane, die Klein-Schwetzer Niederung durch Ziehung eines untern Schluß-Deiches von Glogowko bis zur wasserfreien Höhe bei Bäckeratz vollständig zu schließen, in diesem Schluß-Deich ein Siel zur Abführung des sich in die Niederung ergießenden Dworziakoer Mühlenfließes und der Niederschläge aus der Niederung zu errichten, im Schutze dieses Deiches aber eine Chaussee am Fähr-Anlandungsplatz bei Glogowko bis Przechowo zu führen, und es auf diese Weise möglich zu machen, den Fähr-Anlandungsplatz bei Glogowko auch bei höherem Wasserstande zu erreichen, der jetzt durch die Ueberfluthungen, schon bei einem Wasserstande von 10 bis 11 Fuß am Pegel, nach allen Richtungen hin abgeschnitten wird. Bei 15 Fuß Wasserstand tritt das Wasser auch in die niedrigen Straßen der Stadt Schwetz, bei 18 Fuß bis an den Markt, den höchsten Punkt der Stadt; bei 22 Fuß aber wird auch der ganze Markt überfluthet. Gegen die Zerstörung durch die Eismassen ist die Stadt bisher durch eine starke Mauer, welche den oberen westlichen Theil der Stadt einschließt, geschützt gewesen. Ein erheblicher Theil dieser Mauer ist jedoch den zerstörenden Wirkungen des Eises im Frühjahr 1855 unterlegen, nachdem sie Jahrhunderte lang denselben Trotz geboten hatte. Die Bedrängnisse, in welche die Stadt in den letzteren Jahren durch Eisgang und hohen Wasserstand gerathen, hat bereits mehrere Bewohner derselben bewogen, die Stadt zu verlassen und schützendes Obdach auf dem linken wasserfreien Ufer des Schwarzwassers zu gewinnen.

Die Verwirklichung des Plans, die ganze Stadt dahin zu translociren, wird eifrig verfolgt.

Unterhalb Bienkowko treten ausgedehnte Weiden-strauchländereien, welche sich bis zur Mündung des Nebenarmes der Weichsel, Trinke genannt, erstrecken, vor den untern ganzen offenen Theil der Culmer Amts-Niederung. An diese Ländereien, nur durch die Trinke getrennt, schließt sich die mit Eichen dicht bestandene Insel Nonnenkampe. Durch den Nebenarm Papowka von der Nonnenkampe geschieden, folgt der Ostrow, ein Weide-Terrain der Stadt Culm.

Die Culmer Stadt-Niederung.

Am Fuße der Stadt Culm öffnet sich die 2 $\frac{1}{2}$ Meilen lange, bis $\frac{1}{2}$ Meilen breite, durch Deiche geschützte Culmer Stadt-Niederung, welche aus zwei Theilen, der großen städtischen und der Eichwälder Niederung besteht. Die Eindeichung der ersteren geht vom Fuße der Stadt abwärts $\frac{1}{2}$ Meile weit fort und schließt sich an einen Höhenzug (Sanddüne), der Borreck genannt, an, welcher auf 700 Ruthen Länge die Stelle des Deichs vertritt. Am Auslaufe desselben, oberhalb des Dorfes Koeln, beginnt wieder der Deich, der nach einem Zuge von 350 Ruthen sich an den Hasenmühlberg anschließt. Letzterer bildet den Kopf eines 900 Ruthen langen Höhenzuges, der Podwitz Wald genannt, der oberhalb des Dorfes Podwitz endigt. Ein kurzer Deich von 90 Ruthen Länge verbindet diesen Höhenzug mit dem auf einer Anhöhe gelegenen Dorfe Podwitz. Unterhalb dieses Dorfes zieht der Deich nur noch einmal, bei 200 Ruthen Entfernung vom Dorfe, durch eine 40 Ruthen lange Anhöhe unterbrochen, bis unterhalb des Vorwerks Rondsen hin, wo er sich mit der wasserfreien Höhe vereinigt. Im Schluß-Deich daselbst liegt eine 15 Fuß weite Schleuse zur Abführung der Binnengewässer. Diese Deiche correspondiren in ihrer Krone mit 25 bis 26 Fuß Wasserstand, mit Ausnahme eines 30 Ruthen langen Theils des untern Schluß-Deiches, welcher nur eine Höhe von 18 Fuß am Pegel hat und dann bestimmt ist, das höhere Wasser in die Niederung treten zu lassen und dieses, so wie das durch Durchbrüche etwa eingedrungene Wasser, in den Strom zurückzuführen. Der bezeichnete Theil des Schluß-Deiches ist zu einer größeren Höhe bisher nicht gebracht, weil die oberen Deiche sich noch nicht in vollkommen wehrbarem Zustande befinden und Deichdurchbrüche daher noch immer zu befürchten sind.

Außerhalb dieser Niederung, dem Strom näher, liegt die Eichwälder Niederung. Der sie schützende Deich zieht vom Hasenmühlberge bei Kollenken in nördlicher Richtung nach dem rechten Ufer des Hauptstrom-Armes, verfolgt letztern bis unterhalb Dorposch und wendet sich dann in südöstlicher Richtung nach dem Deiche der großen städtischen Niederung, mit dem er sich gegen Schöensee verbindet. Der untere Schluß-Deich,

von Dorposch ab, ist erst im Laufe des Jahres 1855 vollendet. Bis dahin war die Eichwalder Niederung unten offen und daher der Ueberfluthung ausgesetzt. In diesen Schlaß-Deich soll zur Abführung der Niederschläge im Polder ein Röhrenstrang mit einer Klappe an der untern Mündung gelegt werden.

Nach vollständiger Schließung der Eichwalder Niederung ist der Deich der großen Niederung von dem Hasenberge bis zum Anschluß des Eichwalder Deiches gegen Schöensee entbehrlieh geworden, weshalb auch die in dieser Deichstrecke im Frühjahr 1855 entstandenen Durchbrüche nicht wieder geschlossen sind. Der Deich der Eichwalder Niederung entspricht einem Wasserstande von 26 Fuß. Sämmtliche Deiche beider Niederungen haben 10 bis 12 Fuß breite Kronen, größtentheils 3füßige wasserseitige, 1½ bis 2füßige landseitige Böschungen. Der Fuß derselben ist durchweg durch Buhnen und Deckwerke geschützt.

Die Deiche der Culmer Stadt-Niederung, mit Einschluß der Eichwalder, haben eine Gesammtlänge von 5913 Ruthen. Beide Niederungen enthalten von Deich bis zum Höhenrande 32500 Morgen, wovon 22500 Morgen der Ueberschwemmung unterliegen. Sie sind unter 34, theils auf der Höhe, theils in der Niederung gelegene Ortschaften vertheilt.

Das Statut vom 6. Juli 1833 regelt die Deichverhältnisse dieser Niederungen. Vor dem Deich der großen Niederung strecken sich bei Culm, auf dem rechten Ufer der Trinke beginnend, die größtentheils werthvollen, der Stadt Culm gehörigen Schweine- und Lippe-Wiesen hin, bis zur sogenannten Kleinen Weichsel, ein Nebenstrom-Arm, welcher die große Ortschaft und Insel Ostrower Kampe auf der Südseite umströmt, während sie auf der Nordseite ihre Grenze am Hauptstrom findet. Zum Schutz der Gebäude auf dieser Insel gegen den Eisgang dient ein Deich an der Kl. Weichsel, von 600 Ruthen Länge, welcher von den Interessenten jedoch mangelhaft unterhalten wird, weshalb der Deich sowohl als die Gebäude große Beschädigungen häufig erfahren. Wenn gleich der Deich auch der Strömung quer über die Insel nach dem Hauptstrom hin Schranken setzt, so lange er Widerstand leistet, so vermag er, da er die Insel nicht einschließt, eine vollständige Ueberfluthung derselben bei hohen Wasserständen nicht abzuwenden. Die Bewohner der Insel gerathen sonach auch oft in große Gefahr.

Die Schwetz-Neuenburger Niederung.

Die Schwetz-Neuenburger Niederung, auf dem linken Ufer, hat ihren Anfang vom Thalande bei Niedersartowitz unterhalb Schwetz, und erstreckt sich 2½ Meilen abwärts, 1 bis 1½ Meilen breit, bis Neuenburg. Im Schutze ihres Deiches liegen 41000 Morgen, welche 50 theils auf der Höhe, theils in der Niederung gelegenen Ortschaften angehören.

Der Deich, 9073 Ruthen lang, wasserfrei bei Nieder-

Sartowitz anschließend, liegt hart am Strom-Ufer von Jungensand bis Neunhuben in einer Länge von 1250 Ruthen. Zahlreiche Deck- und Buhnenwerke schützen ihn hier gegen die Angriffe des Stromes. Unterhalb der Grenze von Neunhuben zieht er im Schutz weitgreifender Vorländer fort bis zum hohen Thalande bei Neuenburg, nur auf kurze Strecken bei Bratwin, Montau und Treul mit seinem durch Schutzwerke gesicherten Fuß an den Strom tretend. Das Statut vom 27. December 1854 regelt die Deichverhältnisse der Niederung. Sie wird von der Montau durchströmt, welche bei Kl. Schwenken eintritt, sich bei Neuenburg in die Weichsel ergießt und sämmtliche Binnengewässer aufnimmt, deren Ableitung in die Weichsel durch eine auf Blatt 29 dargestellte, im untern Schlaß-Deich errichtete Schleuse erfolgt, deren Unterthore sich beim Ansteigen der Weichsel schließen. Die durchschnittlich 12 Fuß breite Krone des Deichs correspondirt mit einem Wasserstande von 27 Fuß. Die wasserseitigen Böschungen sind größtentheils 2füßig, ein Theil derselben 3füßig, wogegen die landseitigen Böschungen nur eine 1½füßige Anlage haben.

Während des Schlusses der Unterthore der Schleuse durch den hohen Stand der Weichsel ist der Abfluß des Wassers des Montau-Flusses gehemmt und steigt desto höher, je länger der hohe Wasserstand der Weichsel dauert. Um die Ueberschwemmung der Ländereien durch den Anstau des Flusses zu verhüten, bestehen hinreichend hohe Verwallungen, welche noch weiter ausgebildet werden sollen, dergestalt, daß sie Bassins zur Aufnahme des Stauwassers umschließen.

Die Marienwerdersche Niederung.

Die ausgedehnteste aller Niederungen des Marienwerder Regierungs-Bezirks ist die Marienwerdersche Niederung, auf dem rechten Ufer gelegen. Sie erstreckt sich von den Bingsbergen bei Wolz bis Weisenberg in einer Länge von 5½ Meilen, bei einer Breite von ½ bis 1½ Meilen und einer Fläche von 70000 Morgen, welche unter größtentheils in der Niederung selbst liegende Ortschaften vertheilt sind. Sie zerfällt in 5 verschiedene Niederungen: die Wolzer, Marienwerdersche Aemte, Marienwerdersche Stadt-, östlich Mewesche und Rudnower Niederung.

Der Deich dieser Niederung beginnt an der wasserfreien Höhe der Bingsberge, läuft im ununterbrochenen Zusammenhange bis unterhalb des Dorfes Rudnowerde, überschreitet hier die frühere Mündung der Nogat, vereinigt sich sodann mit dem Communications-Deich und geht bei Montauer Spitze, die Nogat wieder durchschneidend, nach dem Thalande bei Weisenberg. Letzterer Deichtheil bildet den Sehlufs-Deich, in welchem ein massives Siel zur Abführung der Binnengewässer liegt und dessen Unterthore sich schließen, sobald hoher Wasserstand in der Nogat eintritt. Das Stauwasser der alten Nogat, welche die Niederung durchströmt, wird

während dieser Zeit durch Verwallungen in den Ufern gehalten.

Die Länge des der Wolzer Niederung zukommenden Deiches von den Bingenbergen bis zur untern Grenze von Wolz beträgt	835 Ruthen,
des Deiches der Marienwerderschen Amts-Niederung bis zur untern Grenze von Gr. Graben	4792 "
des Deiches der Marienwerderschen Stadt-Niederung bis zur untern Grenze des Dorfes Ziegellack	1600 "
des Deiches der östlich Meweschen Niederung bis zur untern Grenze des Dorfes Schadowinkel	2750 "
des Deiches der Rudnerweider Niederung bis zur Höhe bei Weissenberg	2200 "
Die Gesamtlänge beträgt hiernach	12177 Ruthen.

Diese Deiche haben eine 12 bis 14 Fuß breite, mit 27 bis 31 Fuß Wasserstand am Pegel zu Kurzebrack correspondirende Krone. Die wasserseitigen Böschungen sind mit wenigen Ausnahmen 3 füssige, die landseitigen Böschungen dagegen nur 1½ bis 2 füssig. Der Fuß der wasserseitigen Böschungen ist durchweg, wo ihn vorliegende Strauchlindereien nicht schützen, durch Deck- und Bühnenwerke vollkommen gesichert. Die Niederung wird von der Liebe, welche sich gegen Marienwerder mit dem alten Nogat, einem ehemaligen Stromarm der Weichsel vereinigt, durchströmt. Diese Flüsse nehmen die sämtlichen Binnengewässer auf und führen sie durch das vorgedachte massive Siel in die Nogat.

Der Marienwerderschen Stadt-Niederung gegenüber liegt auf dem linken Ufer die nicht eingedeichte Eichwalder Niederung von 1 Meile Länge, in der Mitte 450 Ruthen breit, nach beiden Seiten hin spitz zulaufend. Das Königl. Forstrevier Eichwalde, mit hohen Pappeln bestanden, nimmt einen Theil derselben ein. Die übrigen Flächen gehören zu den Dorfschaften Fiedlitz, Eichwalde, Münsterwalde, Kl. und Gr. Aplinken und Jesewitz. Die Dörfer selbst, mit Ausnahme des Dorfes Eichwalde, am Thalande gelegen, sind gegen Ueberschwemmungen und Gefahren beim Eisgange nicht vollständig geschützt. Das Dorf Eichwalde ist mit Ausnahme weniger Häuser im Frühjahr 1855 durch die Eismassen vollständig zerstört.

Ein gleiches Schicksal hat das im Ueberschwemmungsgebiet gelegene Dorf Aufendeich, auf dem rechten Ufer, Mewe gegenüber, erfahren. Auch von diesem Dorfe sind nur noch einige Gebäude vorhanden.

Die Falkenauer Niederung.

Unterhalb Mewe breitet sich auf dem linken Ufer die Falkenauer Niederung in einer Länge von 2 Meilen, einer Breite von ½ bis ¾ Meilen aus.

Sie hat einen Flächeninhalt von 17110 Morgen, zu

welchen 19 Ortschaften gehören, von denen 12 in der Niederung und 7 auf der Höhe liegen. Ein Deich von 4632 Ruthen Länge schützt dieselbe vollständig gegen Rücktau, weil er am Thalande unterhalb Czeppeln beginnt und an diesen Rand bei Schlanz sich anschließt. Unfern des Thalandes bei Schlanz liegt im Deiche eine hölzerne Schleuse, welche das der Niederung von der Höhe zuströmende, sowie das Niederschlags-Wasser in derselben, der Weichsel zuführt. Bei ansteigendem Wasser im Strom schließt sich das untere Thor der Schleuse. In der nächsten Zeit wird diese alte Schleuse durch eine massive, welche auf Blatt 30 dargestellt ist, ersetzt werden. Der untere Theil dieser Niederung hat die tiefe Lage von 4 bis 5 Fuß über 0 am Pegel. Er leidet daher bei anhaltend höheren Wasserständen im Strom an Mangel an Abwässerung, weshalb eine Dampfmaschine von 30 Pferdekraften mittelst Auswürfs die Niederung entwässert, sobald jene höheren Wasserstände die natürliche Entwässerung verhindern.

Die Deiche haben durchweg 14 Fuß Kronenbreite, wasserseitig 2 füssige, landseitig 3 füssige Anlage. Die Krone correspondirt mit einem Wasserstande von 29 Fuß. Ausgedehnte Vorländer schützen den Fuß des Deiches; wo sie aber fehlen, ist derselbe durch Bahnen und Deckwerke armirt.

Das Deichstatut vom 4. August 1854 regelt die Deichverhältnisse.

Die Rosenkranzer Niederung.

An der Nogat, auf dem rechten Ufer derselben, liegt unterhalb Weissenberg die 630 Morgen enthaltende Rosenkranzer Niederung. Ein Deich von 507 Ruthen Länge schützt dieselbe nur gegen höhere Sommerwasserstände, weil die untere Hälfte desselben nur mit einem Wasserstande von 15 Fuß am Pegel correspondirt. Die obere Hälfte ist 5 Fuß höher und hatte vor Schließung der alten Mündung der Nogat durch Coupirungs-Deiche den Zweck, die Gebände des Dorfes Rosenkranz gegen den Andrang des Eises zu schützen. Der Deich beginnt an der wasserfreien Höhe unterhalb Weissenberg und schließt sich am unteren Ende der Niederung an den gleichfalls wasserfreien Judenberg an. In der Nähe des letztern befindet sich am Deiche ein Siel zur Ableitung der Binnengewässer nach der Nogat.

Die Uschnitzer Niederung.

An die Rosenkranzer Niederung grenzt endlich die nur durch den sogenannten Judenberg von derselben getrennte, durch Deiche nicht geschützte Uschnitzer Niederung mit den Dörfern Kl. und Gr. Uschnitz und mit einem Flächen-Inhalt von 900 Morgen. Sie ist der Ueberfluthung in ihrer ganzen Ausdehnung mit Einfluß der Dorflagen unterworfen.

Alle vorbeschriebenen Niederungen haben eine ziemlich gleiche Höhenlage von 8 bis 12 Fuß über 0 des

Pegels. In der Regel erheben sich die Flächen in der Nähe der Deiche, also ufern des Uferlandes, am meisten, mithin bis zur Höhe von 12 Fuß am Pegel. Von hier aus findet eine Senkung nach der Mitte der Niederung, auch häufig über dieselbe hinaus, statt, bis zu den Hauptabwasserungs-Canälen. Ueber letztere hinaus erhebt sich das Terrain in sanfter Steigung in mehreren Gegenden über den höchsten Wasserstand, sich also jeglicher Ueberschwemmung entziehend und in fortgesetzter gleichmäßiger Erhebung an die Thäleränder sich anschließend, Fälle, welche namentlich in der Thorne Stadt, der Nieszwicker, Culmer Stadt- und Marienwerderschen Niederung vorkommen. Die Vorländer und Inseln erheben sich im Allgemeinen höher als die Binnenländer, sie entsprechen einem Wasserstande von 12 bis 18 Fuß. Die Dorflogen im Ueberschwemmungsgebiete dagegen gehen meistens über diese Höhen um mehrere Fuß hinaus, ohne jedoch bei ungewöhnlichen Ereignissen wasserfrei und gefahrlos zu bleiben.

Nachfolgende Uebersicht von den Niederungen und deren Deichen dürfte hier am Orte sein:

Name der Niederungen	Bezeichnung der Ufer.	Größe derselben		Davon sind der Ueberfluthung ausgesetzt.	Länge der Deiche.
		Morgen.	Morgen.		Ruthen.
Ottowin	links	930	650	0	0
Schlön	rechts	350	350	0	0
Czernowitz	links	600	600	0	0
Ostrowo	rechts	220	220	0	0
Zlotterio	rechts	1000	600	0	0
Rudac	links	900	600	0	0
Nieszwicken	links	6900	3700	425	0
Thorne Niederung	rechts	47750	16900	6120	0
Göthau	links	1375	1375	0	0
Langnau	links	4375	2875	1500	0
Steinort, Gr. Kamp	rechts	2300	2200	200	0
Nieponie, Nieder-Gontz	links	2200	1700	0	0
Schlön-Hütung	rechts	950	950	0	0
Culmer Amt-Niederung	rechts	25600	17300	3120	0
Soppinick Christkows	links	6000	3900	0	0
Klein-Schwetzer Niederung	links	10500	9000	2372	0
Nonnen-Kamp bis Lippe-Wiesen	rechts	2700	2700	0	0
Culmer Stadt-Niederung, mit Einschluß der Eichwälder Niederung	rechts	32500	22500	5913	0
Ostrowo Kamp	rechts	1687	1687	600	0
Schwetzer-Neuburger Niederung	links	41000	0	9073	0
Marienwerdersche Niederung	rechts	70000	0	12177	0
Eichwälder Niederung	links	2400	2300	0	0
Bülowe, oberhalb Mewe	links	870	870	0	0
Anteindeich	rechts	600	600	0	0
Ostrowo, nördlich Mewe	links	270	270	0	0
Falkenauer Niederung	links	17110	0	4632	0
Rosenkranzer Niederung	rechts	630	630	997	0
Uechtritz Niederung	rechts	900	900	0	0
		281417	85357	46339	
		= 13, 1/2 Meilen.	= 5 1/2 Meilen.	= 25 1/2 Meilen.	

3. Die Natur des Stromes.

Länge.

Es ist bereits angeführt, daß die Länge des Stromes, in seinen Krümmungen gemessen, von der polnischen Grenze bis zur

Brückenstelle bei Thorn . . . 2 1/2 Meilen,
 von hier bis Steinort . . . 4 1/2 „
 bis gegen Czarze . . . 2 1/4 „
 bis Montauer Spitze . . . 1 1/2 „

in Summa 22 1/2 Meilen beträgt.

Beschaffenheit des Strombettes. Gefälle.

Das Strombett besteht aus Sand. Nur in den oberen Stromgegenden, bis gegen Culm, führt der Strom Kies in geringen Quantitäten in der Größe einer Haselnuß, der sich auf den Sandflächen zuweilen in Schichten von 3 Zoll Dicke niederlegt und ein vortreffliches Material zu den der Ueberströmung ausgesetzten Steinpflastern liefert. In verlassenen, vorzugsweise aber in abgeschlossenen Stromläufen, legt der Strom bei Hochwasser Schlicklagen bis 1 Fuß Mächtigkeit und darüber nieder, mit welchen auch die bis zu einem Wasserstande von 12 Fuß liegenden, sowohl nackten als auch mit Weidicht bestandenen Ländereien bedeckt werden, in geringerem Maasse jedoch, je höher dieselben hervortreten und je größer die über sie hinweggehende Strömung ist. Auf den Sandfeldern im Haupt-Stromarm finden keine Schlickablagerungen statt.

Das Gefälle der Weichsel in den einzelnen Stromstrecken ist zum Theil abhängig von der Lage, Höhe und Ausdehnung der Sandfelder und wird daher in gewissen Strecken bald größer bald geringer. Aus diesem Grunde wechselt beim Beharrungszustand des Stromes auch zu verschiedenen Zeiten die Differenz der Wasserstände an den verschiedenen Pegeln, indem diese Differenz, wenn sie in einem Jahre beispielsweise 1 Fuß 6 Zoll betrug, in andern Jahren sich auf 2 Fuß oder auf 1 Fuß herausstellt; oder, wenn in einem Jahre ein oder mehrere Pegel beim Beharrungszustand gleiche Wasserstände zeigten, in andern Jahre Differenzen in obiger Größe bemerkt werden.

Nach wiederholt ausgeführten Nivellements hat der Strom:

von der polnischen Grenze bis zur Brückenstelle in Thorn, also auf 2 1/2 Meilen Länge, 11 1 6
 mithin auf 100 Ruthen Länge 2,955 Zoll relatives Gefälle;
 von der Brückenstelle bei Thorn bis zum Pegel bei Glugowko auf 9 1/2 Meilen . . . 54 5 10
 mithin auf 100 Ruthen Länge 3,348 Zoll relatives Gefälle;
 vom Pegel zu Glugowko bis zum Pegel zu Graudenz auf 3 1/2 Meilen . . . 17 2 9
 Latus 82 10 1

	Peß	Zoll	Linien
Transport	82	10	1
mithin auf 100 Ruthen Länge 2,766 Zoll relatives Gefälle;			
vom Pegel zu Graudenz bis zum Pegel bei Kurzebrack 4½ Meilen	17	9	3
mithin auf 100 Ruthen Länge 2,905 Zoll relatives Gefälle;			
vom Pegel zu Kurzebrack bis zum Pegel zu Montauer Spitze 2½ Meilen . . .	13	—	9
mithin auf 100 Ruthen Länge 2,838 Zoll relatives Gefälle;			
auf 22½ Meilen daher	113	8	1,

wonach also das durchschnittliche relative Gefälle auf die Meile fast genau 5 Fuß beträgt.

Das Gefälle vom Pegel zu Kurzebrack bis Montauer Spitze bezieht sich auf den Zustand vor der Schließung der Nogat-Mündung durch Ziehung der beiden Coupirungs-Deiche. Daß das relative Gefälle in dem letzten Stromtheile nicht ebenfalls geringer als im vorhergehenden ist, vielmehr wächst, ist dem Umstande zuzuschreiben, daß die Nogat ein größeres Gefälle als die ungetheilte Weichsel hat, und daher in der Nähe der Mündung schon eine verhältnismäßig größere Senkung des Wasserspiegels eintrat.

Die mittlere Geschwindigkeit des Stromes ist bei niedrigem Wasserstande im Stromstrich auf 2½ bis 3 Fuß, bei höherem, namentlich bei steigendem Wasser, auf 5½ bis 6 Fuß in der Secunde anzunehmen, denn die Hochgewässer durchlaufen einen etwa 120 Meilen langen Weg von Krakau in 5 bis 7 Tagen, in welchen Fällen dem Strom eine Geschwindigkeit von durchschnittlich 5½ Fuß in der Secunde zukommt.

Wassermenge.

Die Wassermenge, welche der Strom führt, ist ermittelt:

am Pegel zu Kurzebrack bei den Wasserständen:			
von 2 Fuß 10 Zoll, auf 14683 Cubf. pro Secunde,			
von 3 " 10 " " 17638 " " "			
von 4 " 0 " " 18500 " " "			
von 4 " 4 " " 20500 " " "			
von 4 " 10 " " 24778 " " "			
von 5 " 7 " " 29037 " " "			
von 7 " 0 " " 44494 " " "			

wogegen bei einem Wasserstande von 20 Fuß am Pegel eine Wassermenge von 200000 Cub.-Fuß in der Secunde angenommen werden kann.

Wasserstände.

Der bekannte niedrigste Wasserstand fand am 21. und 22. September 1812 statt, und betrug 4½ Zoll unter Null am Pegel zu Kurzebrack.

Die höchsten Wasserstände bei freiem Abflusse traten am 3. September 1813 mit 22 Fuß 2 Zoll und am 1. August 1841 mit 21 Fuß 5 Zoll ein, waren aber am

27. März 1855 beim Eisgange 27 Fuß 6 Zoll, 1 Meile oberhalb des bezeichneten Pegels 30 Fuß. Hiernach er giebt sich im Maximum eine Differenz des niedrigsten und höchsten Wasserstandes bei freiem Abflusse von 22 Fuß 6½ Zoll, bei Eisgängen von 30 Fuß 4½ Zoll. Der mittlere Wasserstand ist auf 6,4 Fuß am Pegel zu Kurzebrack ermittelt.

Bei freiem Abflusse des Wassers ist ein Steigen desselben bis 3 Zoll in der Stunde, bei der Lösung von Eisversetzungen aber von 10 Fuß in gleicher Zeit beobachtet worden.

Eisgänge. Ursache der hohen Wasserstände.

Bei anhaltendem Frostwetter stellt sich die Eisdecke im Strome in einigen Tagen, indem sich Scholle an Scholle legt. Die Eisdecke erlangt in strengen Wintern eine Stärke von 3 Fuß. Wenn aber während der Eisfahrt im Spätherbst oder Winter die Temperatur häufig wechselt, dann erfolgt die Stellung in anderer, oft Gefahr drohender und weiterhin näher bezeichneter Weise.

Die vielfach verbreitete Ansicht, daß in Folge der Entwaldungen in Polen und der Melioration ländlicher Grundstücke die Gewässer jetzt im Frühjahr in großer Menge und früher als sonst der Weichsel zugeführt werden, und daß daraus sich die hohen Wasserstände bei dem Eisabgange in den letzteren Jahren erklären, ist unbegründet.

Der Weichsel kommt, wie schon angeführt, ein Stromgebiet von 3300 □ Meilen zu, aus welchem sie die Niederschläge aufnimmt. Die Entwaldungen in Polen erstrecken sich nicht auf hunderte von □ Meilen; eigentliche Entwaldungen, um die Flächen in Ackerkultur zu legen, kommen vielmehr nur in äußerst geringem Maasse vor. Aus den dortigen Wäldern, welche man nicht forstwirtschaftlich wie in Preußen behandelt, werden nur die stärksten Hölzer entnommen und auf der Weichsel verflößt, weil der Verkaufspreis der schwächeren Hölzer in den unteren Stromgegenden die Transportkosten nicht deckt. Die Wälder bleiben also nach wie vor Walder, und wo ein plötzliches Abtreiben derselben vorkommt, werden sie der Natur überlassen, die wieder jungen Aufschlag erzeugt und die Flächen zu Wäldern heranbildet. — Bei diesen Verhältnissen ist in der That nicht abzusehen, wie jene sogenannten Entwaldungen einen meßbaren Einfluß auf die Wasserstände in der Weichsel haben sollten.

Eben so wenig Gewicht kann in dieser Beziehung auf die Melioration gelegt werden, an welche man in Polen wenig denkt, und welche in Preußen sich größtentheils nur auf Vervollkommen der bereits bestehenden Entwässerungsgräben erstreckt, indem die Haupt-Entwässerungsgräben schon in der Vorzeit ausgeführt sind.

Die Ursachen der hohen Wasserstände bei dem Abgange des Eises in den Jahren 1829, 1846 und 1855 sind in ganz anderen Umständen zu finden.

Aus der am Schlusse dieses Aufsatzes sub A angefügten Beilage, welche ein allgemeines Bild von dem Verhalten des Stromes bei den Eiseinstellungen und Eisgängen während der Jahre 1809 bis 1836 giebt, geht hervor, daß auch schon in früheren Jahren eben so oft als in neuerer Zeit der höchste Wasserstand beim Aufbruch des Eises stattgefunden.

Es gehört aber zu den ungewöhnlichen Erscheinungen, daß die Temperatur während des Eisganges im Spätherbst oder Winter in dem Maße wechselt, daß die Bildung des Eises bald eintritt, bald aufhört, daß bei dem ersten Eintritt des Eisganges eine Stellung des Eises in den unteren Stromgegenden erfolgt, die Temperatur dann über Null geht, die Eismassen aus den oberen Stromgegenden von dieser Eisversetzung aufgenommen werden, mehrere Tage später in Folge wieder eingetretenen

Frostwetters die Bildung neuer Eismassen vor sich geht, welche sich an die unteren Eisversetzungen leihen, den Strom weiter hinauf mit Eis belegen, nach einigen Tagen wieder Thauwetter eintritt, ein solcher Wechsel sich mehrere Male wiederholt und auf diese Weise sich an verschiedenen Punkten Eiswehren im Strome bilden, letzteren in dem größten Theile seiner Länge bis zu bedeutender Höhe aufstauen und von Hochufer zu Hochufer, von Deich zu Deich, mit Eismassen anfüllen.

So waren die Verhältnisse in den Wintern von 1878 auf 1829, von 1845 auf 1846, von 1854 auf 1855.

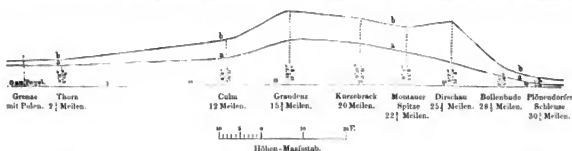
Die in der Beilage B gegebene Tabelle zeigt den Verlauf der Stellung des Eises vom Jahre 1854 auf 1855.

Aus derselben geht hervor, daß bei Reduction der Wasserstände auf den Graudenzer Pegel der schließliche Eisstand erfolgte:

bei Plöndorfer Schleuse am 19. November	bei 12 Fuß	6 Zoll — 10 Fuß	4 Zoll = 2 Fuß	2 Zoll	
- Bollenbude am 19. ejusd. bei 3 -	6 - + 1 - 4 -	= 4 - 10 -			
- Dirschau am 7. December bei 19 -	9 - - 4 - 6 -	= 15 - 3 -			
- Montauer Spitze am 9. Januar bei 17 -	8 - - 3 - 6 -	= 14 - 2 -			
- Kurzebrack am 15. ejusd. bei 18 -	2 - - 2 - 3 -	= 15 - 11 -			
- Graudenz am 17. ejusd. bei 17 -	9 - - - - -	= 17 - 9 -			
- Culm am 18. ejusd. bei 11 -	9 - - 0 - 10 -	= 10 - 11 -			
- Thorn am 18. ejusd. bei 6 -	10½ - - 0 - 9 -	= 6 - 1½ -			
In gleicher Weise ergeben sich die niedrigsten Wasserstände während des Eisstandes					
bei Plöndorfer Schleuse am 28. Januar bei 10 Fuß	11 Zoll — 10 Fuß	4 Zoll = 0 Fuß	7 Zoll		
- Bollenbude am 27. ejusd. bei 1 -	0 - + 1 - 4 -	= 2 - 4 -			
- Dirschau am 31. ejusd. bei 10 -	1 - - 4 - 6 -	= 5 - 7 -			
- Montauer Spitze am 31. ejusd. bei 11 -	6 - - 3 - 6 -	= 8 - 0 -			
- Kurzebrack am 31. ejusd. bei 12 -	1 - - 2 - 3 -	= 9 - 10 -			
- Graudenz am 28. ejusd. bei 10 -	7 - - - - -	= 10 - 7 -			
- Culm am 29. ejusd. bei 7 -	4 - - 0 - 10 -	= 6 - 6 -			
- Thorn am 19. ejusd. bei 5 -	8 - - 0 - 9 -	= 4 - 11 -			

In nebenstehender Skizze (die Linie durch die Nullpunkte der auf den Graudenzer Pegel reducirten Pegel horizontal gedacht) wird durch *bbbb* die Linie zur An-

schauung gebracht, welche sich bei der Stellung des Eises bildet, sowie durch *aaaa* die Linie der Eisdecke beim niedrigsten Wasserstande während des Eisstandes.



Aus diesen Darstellungen geht unzweifelhaft hervor, daß nicht die Zuflüsse aus den oberen Stromgegenden, sondern hauptsächlich die den Abfluß hindernden Eisversetzungen, welche sich in den Monaten December 1854 und Januar 1855 bildeten, die hohen Wasserstände bis über Culm hinaus erzeugt, und während des Winters auf einen Wasserstand von 10 Fuß 7 Zoll bei Gra-

udenz, 12 Fuß 1 Zoll bei Kurzebrack, 11 Fuß 6 Zoll bei Montauer Spitze und 10 Fuß 1 Zoll bei Dirschau erhalten haben.

Es ist auch durch Messungen zwischen Montauer Spitze und Graudenz festgestellt, daß die Eismassen daselbst, vom Wasserspiegel gemessen, bis 20 Fuß tief, und größtentheils bis aufs Strombett hinreichen. Daß

bei der Fortbewegung so bedeutender Eismassen im Frühjahrliche Stockungen entstehen und hierdurch das Wasser hoch angepresst werden muß, selbst bei mäßigen Zuflüssen, liegt auf der Hand. Stellt sich daher das Eis bei hohem Wasserstande, ist der Eisstand von langer Dauer und der niedrige Wasserstand während desselben ein höherer, dann ist der Aufbruch des Eises Gefahr drohend. Fehlt nur eine dieser Bedingungen, dann ist ein im Allgemeinen glücklicher Eisgang zu hoffen. Plötzlich strenger Frost während des Eisabganges kann aber dennoch Gefahr bringende Eisversetzungen zur Folge haben.

Die Wasserstände bei den Eisabgängen sind aber keinesweges geeignet zur Beurtheilung der Frage: ob im Laufe der Zeit in Folge der angeblichen Entwaldung in Polen und der ausgeführten Meliorationen die Quantität der Gewässer, welche der Weichsel innerhalb einer gewissen Zeit zuströmt, größer geworden ist.

Es ist schon angeführt, daß die Quellen der Weichsel unter 49° Grad, die Mündungen derselben unter 54° Grad nördlicher Breite liegen. Hieraus erklärt es sich, daß sehr häufig die Eismassen in den oberen Gegenden an Festigkeit verlieren und der strömenden Kraft des Wassers weichen, sehr häufig auch daselbst die Schneemassen schmelzen und die Quellen lebendiger fließen, ehe noch die Eismassen in den unteren Stromgegenden in demselben Maasse zum Abgange vorbereitet sind. Es tritt hierzu das stärkere Gefälle, und daher die größere Geschwindigkeit und Kraft des Stromes in den oberen Stromgegenden. Alle diese Umstände vereinigen sich daher, ein Andrängen der Eismassen der oberen auf die der unteren Stromgegenden, demnach in Folge des Widerstandes, welchen hier das kräftigere Eis bietet, erhebliche Wasseransammlungen zu bewirken. Bei dem endlichen Weichen der Eismassen aber entladen sich jene Wasseransammlungen, in die unteren Gegenden hinabstürzend und die hohen Fluthen gleichzeitig mit dem Abgange des Eises erzeugend, und zwar um so höhere Wasserstände, je größer der Widerstand ist, welchen hier die Eismassen bieten. Häufig aber herrscht auch in den unteren Stromgegenden im Frühjahr anhaltend eine höhere Temperatur als in den oberen. Die Eismassen setzen sich dann hier früher in Bewegung als dort, die nachfolgenden oberen Eismassen erleiden in ihrem Laufe keine Verzögerungen, und die Hochgewässer treten erst ein, nachdem der Strom vom Eise frei ist. Bei solchen Verhältnissen muß es in der That unmöglich erscheinen, zu beurtheilen, ob die Gewässer früher als sonst der Weichsel zuströmen oder nicht. Dennoch schöpft die allgemeine Stimme ihr Urtheil aus solchen Vorgängen und erklärt sich für die erstere Alternative, hauptsächlich gestützt auf die Wahrnehmungen beim Eisabgange im Frühjahr 1855.

Die betreffende Tabelle A weist zwar nach, daß seit der Zeit von 1809 ab in dem Jahre 1853 der höchste

bekannte Wasserstand stattgefunden hat. Wenn früher, bis zum Jahre 1809 hinauf, so hohe Wasserstände nicht eingetreten sind, so erklärt sich dies nicht allein aus dem Umstande, daß Ereignisse ähnlicher Art, wie im Herbst 1854 beim Setzen des Eises zu den selteneren Erscheinungen gehören, sondern auch, daß die Deiche früher eine weit geringere Höhe hatten und daher auch bei Eisversetzungen und dadurch erzeugtem hohen Wasserstande früher überflutheten und durchbrachen als jetzt, der Wasserspiegel zwischen den Deichen also nicht eine solche Höhe erreichen konnte, als im Jahr 1853.

Die stattgefunden Erhöhung der Deiche kann keinen Vorwurf begründen, die Interessen der Niederung fordern sie vielmehr gebieterisch; sie muß so lange erfolgen, bis vollständige Sicherheit für die Niederungen erzielt ist. Dies Ziel kann und wird erreicht werden, denn die Höhe der Wasserstände durch Eisversetzungen haben ihre Grenze. Wo diese liegt, muß die spätere Zeit lehren, jetzt kann dieselbe nur vermuthet, aber nicht im Voraus bestimmt werden.

Die fälschliche Behauptung, daß die Gewässer früher, und in größerer Menge als sonst, der Weichsel zuströmen, läßt eine noch weitere Prüfung zu. Wenn die Behauptung richtig wäre, dann müßten die Niederschläge innerhalb des Weichselstrom-Gebietes auch im Sommer, wo der freie Abfluß des Wassers im Strom kein Hinderniß findet, von den angeblich entwaldeten, also kahl gewordenen Oberflächen, sowie von den meliorirten Terrains früher als sonst abfließen und das Bett der Weichsel erreichen. Zur Verdunstung würde weniger Zeit gestattet sein, es müßte also eine Zunahme nicht nur in der Höhe der höchsten Sommerwasserstände, sondern auch in der Wassermenge, welche der Strom führt, sich bemerkbar machen. Hieraus nur allein ist es möglich, den Beweis oder Gegenbeweis jener mehrfach gedachten Behauptung zu führen.

Zur Führung des Gegenbeweises dienen die in der Anlage sub C und D hinzugefügten beiden Tabellen. Bei näherer Prüfung derselben ergibt sich Folgendes:

1) Es waren die mittleren Wasserstände am bedeutendsten im Jahr 1816 = 9,735 Fuß, im Jahr 1829 = 9,526 Fuß, im Jahr 1844 = 9,322 Fuß, im Jahr 1855 = 9,781 Fuß;

2) die mittleren Wasserstände von 1847 bis 1856 geringer als von 1809 bis 1816, von 1817 bis 1826, von 1837 bis 1846;

3) die höchsten Wasserstände bei freiem Abfluß des Wassers von 1847 bis 1856 geringer als 1809 bis 1826, 1827 bis 1836, 1837 bis 1846;

4) die durchschnittlich höchsten Wasserstände von 1847 bis 1856,

a) im Monat Mai geringer als in den gleichen Monaten 1817 bis 1826, 1837 bis 1846, fast gleich mit 1809 bis 1816;

- b) im Monat Juni geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, fast gleich denen von 1837 bis 1846;
- c) im Monat Juli geringer als 1817 bis 1826, 1837 bis 1846, fast gleich denen von 1809 bis 1816;
- d) im Monat August geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846;
- e) im Monat September geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846.

Nur im Jahrzehnt von 1827 bis 1836 sind die durchschnittlich höchsten Wasserstände in den Monaten Mai bis incl. September geringer gewesen, als im Jahrzehnt von 1847 bis 1856.

5) Die Summe der Wasserstände und daher auch die mittleren Wasserstände von 1847 bis 1856 waren:

- a) in den Monaten Mai geringer als in den gleichen Monaten 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846;
- b) in den Monaten Juni geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846;
- c) in den Monaten August geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846;
- d) in den Monaten September geringer als 1809 bis 1816, 1817 bis 1826, 1837 bis 1846, fast gleich denen von 1827 bis 1836.

6) Der höchste Sommerwasserstand vom Jahr 1809 bis 1813 betrug 22 Fuß 2 Zoll, vom Jahr 1814 bis 1856 = 21 Fuß 6 Zoll.

Hiernach ist überall weder eine Vermehrung der Wassermenge noch eine Erhöhung der Wasserstände bei freiem Abflusse des Wassers bemerkbar, es könnte vielmehr eine Verringerung behauptet werden, denn letztere ergibt sich in der That, wenn man das Jahrzehnt von 1827 bis 1836 ausschließt. Noch angenscheinlicher tritt eine Verringerung hervor, wenn man dem Umstande Rechnung trägt, daß im Winter von 1854 auf 1855 lange Zeit hohe Wasserstände durch Eisversetzungen und nicht durch ungewöhnliche Zuflüsse erzeugt sind.

Endlich ist noch der gleichfalls verbreiteten Ansicht: daß im letzten Jahrzehnt hohe Wasserstände öfter als früher eingetreten sind, zu gedenken. Auch diese Ansicht beruht auf Irrthum: denn in dem Jahrzehnt von 1847 bis 1856 ging der höchste Wasserstand beim Eisgang über 18 Fuß in den Jahren 1849, 1850, 1854 und 1855;

im Jahrzehnt von 1817 bis 1826, in den Jahren 1818, 1821, 1822;

im Jahrzehnt von 1827 bis 1836, in den Jahren 1827, 1828, 1829;

im Jahrzehnt von 1837 bis 1846, in den Jahren 1837, 1838, 1839, 1841, 1843, 1846.

Bei freiem Abflusse des Wassers ging der Wasserstand im Jahrzehnt von 1847 bis 1856 über 14 Fuß hinaus in den Jahren 1850, 1853, 1855;

im Jahrzehnt von 1817 bis 1826 in den Jahren 1817, 1819;

im Jahrzehnt von 1827 bis 1836 in dem Jahre 1830;

im Jahrzehnt von 1837 bis 1846 in den Jahren 1837, 1838, 1839, 1841, 1844, 1845, 1846.

Hiernach ist hauptsächlich der Mangel an Erinnerung die Quelle jener mehrgedachten irrthümlichen, aber weit verbreiteten Ansichten.

In dem Winter von 1821 auf 1822 trat kein Eisstand in der Weichsel ein; in den übrigen Jahren, von 1809 ab, war die geringste Dauer des Eisstandes im Jahre 1852, 18 Tage, die längste Dauer im Winter 1844 bis 1845, 123 Tage; die durchschnittliche Dauer des Eisstandes ist aber auf 21 Monate ermittelt.

Beschaffenheit der Ufer-Schiffahrts-Hindernisse.

Die Ufer des Stromes, wo derselbe nicht an die Thäleränder tritt, bestehen theils aus festem Schlickboden, theils aus einem Gemenge von Schlick und Sand, theils nur aus Sand. Die letztere Erdatart wird in den Ufern jedoch seltener angetroffen.

Mehrere Ufer sind von in der Vorzeit niedergelegten Bäumen durchzogen, welche bei Uferabbrüchen zu Tage treten und der Schiffahrt Gefahr drohen. Andere Baumstämme befinden sich im Bett des Stromes, werden, sobald der Strom aus irgend einer Veranlassung dasselbe angreift, plötzlich gehoben und oft auf höher gelegene Theile des Strombettes geworfen, so daß sie mit ihren Aesten und Stämmen in den Tiefgang der Schiffe greifen und letztere in Gefahr setzen zu scheitern, was, der größten Aufmerksamkeit ungeachtet, welche auf diese Gegenstände gerichtet wird, nicht immer zu vermeiden ist. Oberhalb Fordon, in der Gegend von Roffa, zieht ein Steinriff, die Teufelsbrücke genannt, vom rechten Ufer nach der Mitte des Stromes hin, welches in früheren Jahren der Schiffahrt viel Schaden zufügte.

In neuerer Zeit ist es gelungen, dieses, sowie andere Steinriffe, in den oberen Gegenden des Stromes theils durch Sprengung und Herausheben der Steine, theils durch Verlegung der Schiffahrtsbahn unschädlich zu machen. Gefährlich für die Schiffahrt waren ferner eine große Anzahl von Rammpfählen, welche in dem im dritten Decennio dieses Jahrhunderts coupirten rechtseitigen Strom-Arm gegen Grabau stehen, und von einem Festungsbau herrühren, welcher unter Friedrich dem Großen im Inundationsgebiet der Weichsel begonnen, aber wieder aufgegeben wurde, als die Eisgänge ihre zerstörenden Wirkungen auf die Werke ausgeübt hatten.

Vorzüglich aber die Sandfelder sind es, welche in den nicht regulirten Stromstrecken den Schiffahrtsverkehr oft Wochen lang bei niedrigen Wasserständen hemmen, insbesondere da, wo die Mittel- und Hochwasserprofile zu große Ausdehnung haben, wie z. B.

unterhalb Schultitz, wo das Hochwasser-Profil 400 Ruthen, das Mittelwasser-Profil 220 Ruthen,									
unterhalb Sartowitz	-	-	-	350	-	-	-	200	-
oberhalb Graudenz	-	-	-	310	-	-	-	210	-
gegen Treul	-	-	-	380	-	-	-	300	-

beträgt, und an andern Orten, wo die Sandfelder nur ein Fahrwasser von 2 bis 3 Fuß über sich lassen, während die beladenen Oderkähne ein Fahrwasser von mindestens 3 Fuß nöthig haben, um ihre Fahrt ungehindert fortsetzen zu können.

Das größte Hemmnis der in Rede stehenden Art lag früher gegen Culm, wo das weiteste Hochwasser-Profil von 600 bis 1000 Ruthen vorhanden ist, und das Mittelwasser-Profil eine Ausdehnung von 300 Ruthen hatte. Der Strom ist hier aber mit großem Erfolge regulirt, und erhält sich jetzt bei den niedrigsten Wasserständen eine Schifffahrtstiefe von 10 Fuß.

Aber nicht nur die Schifffahrt wird durch solche Unregelmäßigkeiten gehemmt, sondern auch die Eisversetzungen und in Folge derselben die Gefahren der Niederungen sind denselben zuzuschreiben; denn bei der insbesondere bei niedrigen Wasserständen stattfindenden Eisfahrt werden die Eismassen durch die hochliegenden Sandfelder angehalten und zur Ruhe gebracht, die nachfolgenden Massen schieben sich unter und über einander, es bilden sich so die Eisversetzungen, die den Abfluß des Wassers hemmen und dasselbe unter Umständen so hoch anspannen, daß es die Deiche überfluthet und durchbricht, und in weiter Ausdehnung seinen verheerenden Lauf fortsetzt.

Zu diesen Eisversetzungen trägt nicht minder die große Zahl der in den nicht regulirten Stromstrecken liegenden Inseln bei, welche häufig unter sich so wie

zwischen sich und den beidseitigen Ufern so wenig Oeffnung lassen, daß große Eistafeln letztere nicht passiren können und durch die Gewalt der Strömung auf die Ufer und Inseln geschoben werden, hier aber vermöge des dadurch erhaltenen Widerstandes sich festsetzen. Die nachfolgenden Eismassen schieben sich unter solche Eistafeln, sodann aber oberhalb der letztern über und unter einander, so die Eisversetzungen bauend. Dergleichen Eisversetzungen entstehen aber selten in den engeren Hochwasser-Profilen mit angemessenen Mittelwasser-Profilen, weil hier Sandablagerungen keine Ruhe finden, die Sandmassen vielmehr durch die in solchen Profilen bei Hochwasserständen stattfindende starke Strömung schnell durchgeführt werden. Das engste Hochwasser-Profil liegt unterhalb Graudenz zwischen den Bingsbergen und dem Hauptweichsel-Deich der Schwetz-Neuenburger Niederung in einer Breite von nur 175 Ruthen, die übrigen engsten Hochwasser-Profile wechseln zwischen 190 und 250 Ruthen, die weiteren und weitesten zwischen 250 und 1000 Ruthen.

4. Verkehrsverhältnisse.

Die Weichsel wird von Fluß-Segelschiffen aller Art, sowie von Dampfschiffen befahren, auch zum Flößen von Holz (Kiefern und Eichen), in Tafeln verbunden, aus Polen, Galizien und dem preussischen Gebiet kommend, benutzt. Es sind passirt:

bei Thorn 1846 zu Thal 768 beladene Schiffe, 27 unbeladene Schiffe, 0 Dampfschiffe, 2527 Holzflöße									
1856	-	1165	-	-	34	-	-	20	-
	+	397	-	-	+	7	-	+	20
									- 279

dasselbst 1846 zu Berg 319 bel. Schiffe, 109 unbel. Schiffe, 0 Dampfschiffe									
1856	-	669	-	-	108	-	-	19	-
	+	350	-	-	-	21	-	+	19

bei Dirschau 1846 zu Thal 1427 bel. Schiffe, 109 unbel. Schiffe, 2042 Holzflöße									
1856	-	1473	-	-	492	-	-	1785	-
	+	46	-	-	+	383	-	-	237

dasselbst 1846 zu Berg 920 bel. Schiffe, 521 unbel. Schiffe									
1856	-	1607	-	-	427	-	-	-	-
	+	687	-	-	-	94	-	-	-

Die Dampfschiffe werden bei Dirschau nicht notirt.

Hieraus ergibt sich eine Zunahme des Verkehrs mit Segel- und Dampfschiffen. In früherer Zeit, namentlich bis gegen Ende des zweiten Decenniums dieses Jahrhunderts, hatte der Verkehr auf der Weichsel geringere Bedeutung.

Es lag daher auch nicht genügende Veranlassung

vor, im Schifffahrts-Interesse erhebliche Kosten auf die Regulirung des Stromes zu verwenden, welcher bis dahin nur neben den eingedeichten Niederungen durch die Deichpflichtigen in gewissen Schranken gehalten wurde, während derselbe außerhalb dieser Grenzen seiner Natur überlassen war. Nur vereinzelt trat das Bestreben der

Uferbesitzer hervor, die Ufer gegen Abbruch zu schützen. Unter solchen Umständen konnte es nicht befremden, wenn bei niedrigen Wasserständen das Fahrwasser in sehr vielen Stromsectionen fehlte, und oft Hunderte von Stromgefäßen und Flößen Wochen lang auf seichten Stellen vor Anker lagen, einen höheren Wasserstand zur Fortsetzung ihrer Fahrt abwartend; ein Uebelstand, welcher freilich auch jetzt noch nicht überall beseitigt ist. Die Strombahn ging damals von einem Ufer zum andern, aus einem Arm in den andern, zerstörte Inseln und Vorländer hier, und bildete neue dort.

5. Die Regulirung des Stromes.

Grundsätze.

In dieser Lage befand sich der Strom, als der Geheime Ober-Bau-Rath Severin im höheren Auftrage den generellen Plan zur Regulirung der Weichsel im Jahre 1829 entwarf. Es wurde danach angenommen, den Strom für den mittleren Wasserstand auf 100 Ruthen Breite durch Coupirungen und Einschränkungs-Werke einzuzengen. Die zu erreichenden Uferlinien wurden nach Maßgabe der damaligen Stromlage in angemessenen Krümmungen bezeichnet, allgemeine Vorschriften über die Ausführung des Planes gegeben. Hiernach ist und wird noch verfahren, dabei aber der veränderten Stromlage und den inzwischen gemachten Erfahrungen Rechnung getragen.

Um das vorgesteckte Ziel zu erreichen, erschien es notwendig, dahin zu wirken, daß der Strom die große Menge von Neben-Armen verlassen und einen Arm zur Abführung der Wassermassen bis zum mittleren Wasserstande verfolgen mußte; demnach aber war an den Ausbau des ungetheilten Stromes zu gehen.

Diese Grundsätze sind bei den Regulirungs-Arbeiten, von Thorn abwärts, leitend gewesen. Von der polnischen Grenze bis Thorn ist dagegen noch nichts zur Regulirung des Stromes geschehen; derselbe befindet sich dort vielmehr noch in seinem Naturzustande, mit Ausnahme einzelner Anlagen bei Czernowitz, wo gefährlicher Steinerz wegen einige Einschränkungswerke angelegt sind, um erstere einzuschließen und gegen sie die Schifffahrt sicher zu stellen.

Von Thorn bis Nieszewken.

Bald unterhalb Thorn theilt sich der Strom, wie Blatt 31 zeigt, in 3 Arme. Der rechteitige Arm lag am Fuße des Thalrandes, der linkeitige zwischen der Stronzer Kampe (Insel) und dem Ufer von Klein-Nieszewken. Bald unterhalb der Confluenz dieser Arme spaltete der Strom sich an der Koszinezer Kampe (Insel) unterhalb der obern Spitze der letztern noch einmal, die Alt-Thorner Kampe abschneidend. Endlich lag eine Spaltung zwischen der Koszinezer und Jeroscher Kampe. In Folge dieser Unregelmäßigkeit des Stromes legten sich, zum größten Nachtheil für die

Schifffahrt, hohe ausgedehnte Sandfelder im Strom nieder. Es wurde daher hier zur Regulirung des Stromes geschritten. Zunächst kam es darauf an, den rechteitigen Arm an der Ziegelei-Kampe, wie den linkeitigen Arm an der Stronzer Kampe, durch Coupirungen zu schließen, welche ausgeführt wurden. Hiernach vermehrte sich die Wassermenge im Hauptarm; auch die Strömung wurde größer, die Sandfelder in denselben leisteten der Strömung weniger Widerstand. Um aber Angriffen der Ufer des Hauptstromes durch die verstärkte Strömung vorzubeugen, wurden nun die Einschränkungswerke im Hauptarm angelegt. Bald nach Ausführung jener beiden Coupirungen folgte die Anlage der Coupirungen der beiden rechteitigen Arme zwischen der Koszinezer Kampe und dem Deich gegen Prziwiec, so wie der Coupirung des Armes zwischen der Koszinezer und Jeroscher Kampe. Die Ufer des Hauptstrom-Armes wurden demnach nothdürftig durch Einschränkungswerke gegen die vermehrte Strömung geschützt, die in angemessener Höhe mit 6 Fufs am Pegel correspondirenden, durch die Strombanten in den Armen und zwischen den Einschränkungswerken erzielten Alluvionen mit Weiden bepflanzt. Zum vollständigen Ausbau des Hauptstromes fehlt, wie die Zeichnung ergibt, noch eine größere Zahl von Einschränkungswerken, welche nach und nach zur Ausführung kommen werden.

Das nächste Ziel für die Schifffahrt, ein zu allen Zeiten hinreichendes Fahrwasser zu schaffen, ist erreicht. Die Unterhaltung der Werke ist, bei ihrer zum Theil entfernten Lage von einander, aber kostspielig. Die durch Einschränkungswerke nicht gesicherten Ufer werden durch die Adjacenten nothdürftig durch Verteidigungswerke von geringen Dimensionen geschützt.

Von Nieszewken bis Göttau.

Der nächstfolgende Neben-Arm, zwischen der Katrinker Kampe und dem Guraker Ufer, ist gleichfalls durch eine Coupirung geschlossen und vollständig mit Hölfe von Pflanzungen zur Verlandung gebracht. Gegen Schmolla liegen in der Mitte des Stromes drei Kampen, die Gniwkower Kampen genannt. Der Neben-Arm zwischen denselben und dem rechteitigen Schmoller Ufer ist durch eine Durchlage von Sinkstücken verhindert, sich zu vertiefen und die Hauptstrombahn aufzunehmen.

Zur Beförderung der Verlandung dieses Armes ist ferner oberhalb der Mündung desselben ein Einschränkungswerk bis zur Normal-Uferlinie vorgeschoben, welches in der Verbindung mit der oberhalb gelegenen Katrinker Kampe, sowie der bezeichneten Durchlage, die erwartete Wirkung hat. Die Durchlage besteht aus einer Schwelle von Sinkstücken, welche, dicht an einander schließend, 10 Fufs breit, 3 Fufs stark, von einem Ufer zum andern reichen, beiderseitig mit Faschinen-Packwerken überbaut und 2 bis 3 Ruthen in die Ufer hineingezogen sind, um einem Umschneiden der Wurzeln

zu begegnen. Weiterhin wird von der Construction und dem Nutzen dieser Durchlagen die Rede sein.

Von Götau bis Steinort.

Eine große Unregelmäßigkeit hatte der Strom, und hat derselbe zum Theil noch, von Götau bis unterhalb Schultz und Steinort, wie aus Blatt 32 hervorgeht. Dieser Stromtheil war für die Schiffer ein Labyrinth, durch welches sie, kundiger Führer ungeschickt, nur selten, ohne zu verirren, zu dringen vermochten. Es entstand die Aufgabe, hier schnell und mit wenigen Kosten der Schifffahrt eine möglichst geregelte Bahn zu schaffen.

Bei der großen Ausdehnung dieser Stromsection von 1 $\frac{1}{2}$ Meilen, bei der erheblichen Zahl von Neben-Armen, welche zu schließen waren, bei der Ausdehnung dieser und der nöthigen Einschränkungswerke, würden unerschwingliche Kosten erforderlich gewesen sein, wenn die Regulirung in der sonst üblichen Methode hätte in kurzer Zeit ausgeführt werden sollen. Man mußte also auch hier zu dem einfachsten und am wenigsten kostspieligen Mittel seine Zuflucht nehmen. Bei der großen Breite des Stromes, bei der großen Zahl von Neben-Armen, hatte kein Arm große Tiefe. Eine geringe Erhebung des Bettes eines der Arme mußte dem andern Arme merklich mehr Wasser schaffen. Von diesem Satz geleitet, erfolgte in Stelle der Coupirungen in den Neben-Armen die Ausführung von Durchlagen; in Stelle der Einschränkungswerke die Ausführung von Grundlagen, welche letztere dieselbe Construction wie die Durchlagen haben und sich von denselben nur dadurch unterscheiden, daß sie die Fundamente der künftigen Einschränkungswerke bilden. Beide Gattungen der Werke erhielten eine Höhe von 3 bis 12 Fuß vom Strombett ab gerechnet, je nachdem sie flache Ufer oder tiefere Rinnen durchschnitten. Die Höhe wurde lediglich durch aufeinander gelegte Sinkstücke erzielt. Die im Plane Blatt 32 angegebenen kurzen Werke waren bereits vor dem Beginn der Regulirung vorhanden. Es wurden die geeignetsten derselben, als Anschluß für die neuen Werke, festgehalten, die Werke *a*, *d* und *h* des Planes bis zur projectirten Uferlinie durch Grundlagen weiter vorgeschoben, die Durchlagen *b* und *c* (letztere aus zwei Theilen *a* und *β* bestehend) *e*, *f* und *g* ausgeführt, in der Verlängerung der Durchlage *e* auf dem rechten Ufer der Zudsche Kampe eine Grundlage bis zur Normal-Uferlinie vorgestreckt. Je nachdem das Bett der Neben-Arme in der Verlandung vorschreitet und gleiche Höhe mit den Durchlagen oder Grundlagen erreicht, erfolgt die Erhöhung beider Gattungen von Werken nach und nach mit Sinkstücken bis zu einer Höhe von etwa 3 Fuß am Pegel, nach deren Vollendung die Durchlagen zu Coupirungen, die Grundlagen zu Einschränkungswerken umgestaltet sind. Durch die bis jetzt ausgeführten Anlagen ist dem Strome schon die Möglichkeit abgeschnitten, den Haupt-Arm zu verlassen und in einen der Ne-

ben-Arme die Schifffahrtbahn zu verlegen. Die sonstigen Wirkungen obiger noch unfertiger Werke ergeben sich bei Vergleichung der beiden Pläne von dem Zustande des Stromes vor und nach der Ausführung der Werke.

Selbstverständlich sind außer der Umwandlung jener Durchlagen zu Coupirungen zum völligen Ausbau dieser Stromstrecke noch zahlreiche Werke und Anlagen nöthig.

Die Durch- und Grundlagen dürfen nicht Jahre lang ohne neue Decken von Sinkstücken bleiben, weil Strömung und Eisgang sie angreifen und beschädigen, schließlich aber zerstören; in welchem Falle dem Strome wieder gestattet sein würde, die ihm angewiesene Bahn zu verlassen. Mit der Verzögerung der Umwandlung der Durch- und Grundlagen in Coupirungen und Einschränkungswerke über Wasser wegen Mangel an Fonds wachsen aber die Kosten der Regulirung.

Von Steinort bis oberhalb Culm.

In der großen Concave von Steinort bis Fordon waren bisher der Schifffahrt wegen die Stromregulirungs-Anlagen nicht erforderlich, weil das nöthige Fahrwasser niemals mangelte, was in den starken Concaven überhaupt niemals fehlt. Von Fordon geht der Strom in eine Concave nach dem rechten Ufer von Gr. Kampe über. Es bestand aber letzterer Ortschaft gegenüber ein zweiter Strom-Arm mit der Richtung des Strom-Armes gegen Fordon, eine scharfe Convexe bildend. Es ist gelungen, durch Anlage von fünf bis zur Normal-Uferlinie reichenden Einschränkungswerken am convexen Ufer, oberhalb der Mündung des Armes, diesen zur Verlandung zu bringen, ohne daß es nöthig war, denselben zu coupiren. Die Concave gegen Gr. Kampe erfordert fortgesetzt die Unterhaltung kräftiger Vertheidigungswerke, an deren Köpfen Tiefen von 30 Fuß und darüber bei niedrigen Wasserständen vorhanden waren. Die gegenüber liegende Ostrometzkoe Kampe bricht in Folge der Wirkungen obiger fünf Werke aber immer mehr ab; es erweitert sich also hier das Mittelwasser-Profil, und der Strom nimmt eine mehr gerade Richtung an. Die Zeit liegt mithin auch nicht mehr fern, in welcher die nur 5 Ruthen langen Vertheidigungswerke in der Concave ohne unverhältnismäßige Kosten in größerer Länge vorgeschoben werden können, weil Tiefe und Anfall des Stromes in der Concave sich fortgesetzt vermindern. Gegen Schlonz und Czarzebusch sind zwei Neben-Arme am rechten Ufer in vorbezeichneter Weise gleichfalls durch Durchlagen an Vertiefung und Aufnahme der Schifffahrtbahn verhindert; die Durchlage gegen Czarzebusch aber ist bereits in eine Coupirung umgewandelt, deren Krone mit 6 Fuß am Pegel liegt. Dies Werk hat nicht nur die fast vollständige Verlandung des Armes, sondern auch zur Folge gehabt, daß der Strom die innerhalb des coupirten Armes liegende tiefe Concave verlassen und sich Bahn zwischen der

Grabower und der Oberkampe in fast gerader Richtung gebrochen hat, wodurch gleichzeitig die Unterhaltungskosten der am convexen Ufer der Supponier Kampe liegenden 8 Schutzwerke sich ermäßigt haben, weil sie nun nicht mehr dem früheren heftigen Stromanfälle ausgesetzt sind.

Bei Culm.

Blatt 33 giebt ein Bild von der Stromlage bei Culm und Schwetz im Jahre 1849, und zeigt zugleich den jetzigen Zustand des Stromes daselbst nach stattgefundener Regulirung, die freilich noch nicht vollständig genannt werden kann. Die Vergleichung beider Zustände zeigt aber, was die Hydrotechnik vermag, wenn sie den richtigen Weg geht und die entsprechenden Mittel zur Erreichung ihrer Zwecke wählt.

Ein Gewirr von Sandfeldern und Stromläufen charakterisirt den Zustand im Jahre 1849. Bald dieser, bald jener der zahlreichen Arme nahm den schwachen Hauptstrom auf, den die Schiffer aber nur mit Mühe erforschen konnten. Sie mußten oberhalb Culm vor Anker gehen, sich in Handkähne begeben, den Strom hinabfahren, um die Fahrt in einem der Arme und zwischen den Sandfeldern aufzusuchen. Bei niedrigen Wasserständen war der Strom hier gar nicht zu beschiffen, denn nirgends zeigte sich ausreichende Tiefe, selbst nicht für unbefrachtete Fahrzeuge.

Zur Communication zwischen Schwetz und Culm bestand auf jedem der drei Arme zwischen Culm und Glogowko eine Prahmfähre, mittelst welcher der Strom überschritten wurde. Unter ungünstigen Umständen war aber ein halber Tag erforderlich, um auf diese Weise von einem Ufer zum andern zu gelangen. Bei so traurigen Verhältnissen mußte es die Aufgabe sein, diesen Stromtheil bei der Regulirung vorzugsweise in's Auge zu fassen. Bis zum Jahre 1849 konnte jedoch hier aus Mangel an Fonds wenig geschehen. Dann aber flossen die Geldmittel reichlicher aus Staatsfonds zu. Es wurde nun zunächst die Coupirung des 105 Ruthen breiten Stromes gegen Glogowko bei *a* des Planes unter Anwendung von Sinkstücken sogleich bis zu einem Wasserstande von 6 Fuß am Pegel erbaut, theils, um dem Hauptstrom, der am Ostrow lag, sofort größere Wassermassen zuzuführen und denselben zu kräftigen, theils, um bis zu Wasserständen von 6 Fuß mittelst eines festen Weges den Strom-Arm bei Glogowko überschreiten zu können und die Prahmfahrt auf demselben bis zu solchen Wasserständen entbehrlieh zu machen. Sodann schritt man zur Coupirung des 50 Ruthen breiten Schweizer Armes bei *b* des Planes. Dieser Bau wurde lediglich mit Sinkstücken ausgeführt bis zu einer Höhe von 3 Fuß am Pegel. In dieser Höhe blieb das Werk mehrere Jahre hindurch, um durch Erhaltung einer genügenden Strömung in diesem Arme denselben Sandmassen in größerem Maße zuzuführen und die Verlandung zu befördern und zu beschleunigen. Nächstem

kam es darauf an, die Herren-Kampe in Abbruch zu setzen und fortzutreiben, weil sie der geschickten Richtung der zu erzielenden Ufer hinderlich war. Zur Erreichung dieses Zweckes erfolgte zunächst die Anlegung der kurzen Werke am obern Ende des Ostrows bei *c*, *d*, *e*, *f* des Planes, von 9 Ruthen Länge. Das System wurde nach und nach stromabwärts fortgeführt, wodurch es gelang, die Herren-Kampe zu beseitigen. Die Mittel gestatteten es ferner, die 53 Ruthen breite Trinke bei Culm (bei *l* des Planes) zu coupiren, um auch hier bis zu einem Wasserstande von 6 Fuß am Pegel den Arm auf festem Wege überschreiten zu können und die Prahmfahrt entbehrlieh zu machen. Gleichzeitig wurde eine zweite Coupirung von 54 Ruthen Länge in der Trinke oberhalb Culm (bei *m* des Planes) ausgeführt, theils, um die Coupirung bei Culm zu unterstützen, theils, um die Verlandung des Arms zu befördern und die Strömung aus dem obern Theil der Trinke durch die Papowka nach dem Hauptstrom hin abzuschneiden. Letzterer war auf diese Weise weit genug vorbereitet, um behufs Ueberschreitung desselben eine fliegende Fähre einzurichten, mittelst welcher der Uebergang über den Strom unter günstigen Umständen in 3 bis 4 Minuten, unter ungünstigen Umständen (Sturm) in 10 Minuten erfolgt. Nachdem die Wassermassen der Neben-Arme dem Hauptstrom zugeführt waren, mußte zur Ausführung der Werke an der Nidwitzer und der Nonnen-Kampe geschritten werden, sowie zur Anlegung der Werke an der Papowka-Kampe. Zur Beförderung der Verlandung des Glogowkoer so wie des Schweizer Armes waren endlich die Coupirungen bei *o* und *p* des Planes von 88 Ruthen und 96 Ruthen erforderlich, welche indeß, da die Verlandung in beiden Armen bereits erheblich vorgeschritten war, bei ganz unerheblichen Tiefen und bei niedrigem Wasserstande im Stan gebaut werden konnten. Durch fortgesetzte Bepflanzung der erzielten Verlandungen ist die Erhöhung der letzteren wesentlich gefördert.

Die im Plan mit *n* bezeichneten Werke sind behufs Befestigung der Sandfelder angelegt. Sie liegen in gleicher Höhe mit letzteren, um Aaskolkungen unter und oberhalb zu vermeiden; sie sind 3 Fuß tief und 12 Fuß breit von grünen Weidenäscchen gefertigt und mit fruchtbarem Boden belastet, welcher das kräftige Wachsthum dieser Sandbefestigungswerke befördert. Unterhalb und oberhalb der letztern wurden die Sandfelder bepflanzt.

Von Schwetz bis Friedlitz.

Von Schwetz bis zu den Bingsbergen hat die Regulirung des Stromes der dazu fehlenden Geldmittel wegen kräftig noch nicht in Angriff genommen werden können. An den Delichen der Culmer Stadt- und der Schwetz-Nemenburger Niederung, so wie am Fusse der Kehle der Festung Graudenz, ist aber eine erhebliche Zahl von jedoch nur 5 bis 10 Ruthen langen Schutzbußen vorhanden, welche hier den Strom in gewissen

Schranken halten, auf die Regulirung desselben ihrer geringen Länge wegen indeß nicht einwirken. Nur der linkeitige Strom-Arm, der Festung Graudenz gegenüber, ist coupirt, und hierdurch, sowie durch einige oberhalb dieses Armes liegende, bis zur Normal-Uferlinie reichende Einschränkungswerke und Anpflanzungen, seiner Verlandung sehr nahe gebracht.

In der Verlängerung der Chaussee von Niedergruppe nach Dragais, der Stadt Graudenz gegenüber, führt ein abgepflasterter Fährdamm, welcher der Ueberfluthung ausgesetzt ist, vom Deiche, das Vorland durchschneidend, bis zum Weichsel-Ufer, welches hier bis zur Normal-Uferlinie reicht. Dieser Damm hat eine Länge von 130 Ruthen und entspricht nicht nur dem Zwecke einer StraÙe, sondern auch insofern dem Stromregulirungs-Interesse, als er eine starke Wehr gegen Ausschweifungen des Stromes bildet. Ueber die Construction dieses Damms wird weiterhin die Rede sein. Große Uuregelmäßigkeiten zeigt der Strom in dem Theile von den Bingsbergen bis Neuenburg, weil sein Bett eine Breite bis 280 Ruthen hat, in welchem ausgedehnte Sandfelder Ruhe finden, sich zu Inseln ausbilden und die Schifffahrt sowie den Abgang des Eises erschweren, indem sie zu Eisversetzungen Veranlassung geben. Auch hier hat bisher wenig zur Correction geschehen können. An den Bingsbergen sind zwar zwei Werke bis zur projectirten Uferlinie geführt, auch sechs dergleichen Werke auf dem gegenüberliegenden linken Ufer an der Montauer Kampe angelegt, die Wirkungen dieser Werke haben auch vollkommen den Erwartungen entsprochen, indem zwischen denselben und unterhalb erhebliche Verlandungen eingetreten sind; allein diese Erfolge sind nur ein geringer Theil von den hier noch notwendigen umfangreichen Correctionen.

Auch unterhalb Neuenburg, gegen Kosiellec linkerseits und Weichselburg rechterseits, wo eine Stromspaltung besteht, indem die Kosiellecer Kampe in der Mitte des Stromes liegt, ist es nur möglich gewesen, das rechte Ufer gegen Einbrüche zu vertheidigen, drei Werke bis zur Normal-Uferlinie zu führen, den linkeitigen Arm zu coupiren und oberhalb desselben drei Einschränkungswerke bis zur Normal-Uferlinie zur Ausführung zu bringen.

Von Fiedlitz bis Josewitz.

Mehr ist dagegen bereits geschehen im Stromtheile von Fiedlitz bis Josewitz in einer Länge von 1½ Meilen. Der Strom theilt sich, wie Blatt 34 zeigt, bald unterhalb der Fiedlitzer Höhe in zwei Arme, welche sich erst oberhalb Rathesweide wieder vereinigen. In dem rechteitigen Arme, in welchem die Hauptströmung und die Schifffahrtsbahn lag, machten alte Rammfähre, von dem schon erwähnten Festungsbau unter Friedrich II. herührend, die Fahrt im höchsten Maasse unsicher. Die Fährle wurden zwar, sobald sie sich zeigten, in genügender Tiefe abgeschnitten; aller Aufmerksamkeit unge-

achtet gelang es jedoch nicht, die Fahrt gefahrlos zu machen, um so weniger, als das rechteitige Ufer stark im Abbruch lag und demselben fortgesetzt andere Pfahlreihen hervortraten, welche oft zu spät bemerkt wurden. Man beschloß daher, diesen Arm zu coupiren und den linkeitigen Arm der Schifffahrt zuzuweisen. Diese Conspiring hat den Zweck erfüllt. Der Arm ist jetzt fast vollständig verlandet. Wenigleich in Folge dieser Coupirung dem linkeitigen Arme eine größere Wassermenge zugewiesen wurde, so geschah doch zum weiteren Ausban desselben nichts Erhebliches, weil es darauf ankam, seine Erweiterung auf dem rechten Ufer bis zur Normal-Uferlinie abzuwarten. Nur zur Festhaltung des Ufers, und um das künftige System von Einschränkungswerken auf dem linken Ufer zu beginnen, erfolgte die Anlage der Werke von 5 bis 10 Ruthen Länge gegen Fiedlitz umsonst, als hier das Ufer stark im Abbruch lag, während der Theil unterhalb gegen Eichwalde aus fester Erldart besteht und daher der Strömung mehr Widerstand leistet. Unter diesen Umständen konnten die zur Disposition stehenden Geldmittel zum Ausban der Conave gegen Kurzebrack verwendet werden, wo der Strom unmittelbar am Fuße des Weichsel-Deiches lag.

Demnächst wurde der Ausban der Conave gegen Applinken und Josewitz auf dem linken Ufer in Angriff genommen. Zur Befestigung des Sandfeldes gegen Ziggellacker Aufseideich, und um hier dem Strom die Möglichkeit, seine Richtung zu verändern, abzuschneiden, erfolgte die Anlage der daseibst im Plan bezeichneten Werke nebst Pflanzungen. Nachdem insbesondere durch den Ausban der Conave gegen Kurzebrack der Strom eine geradere Richtung angenommen und durch die Beschränkung seines Profils für Mittelwasser an durchschnittlicher Geschwindigkeit gewonnen hatte, in Folge dessen auch die Sandfelder hier wenig Ruhe fanden, konnte mit der Errichtung einer fliegenden Fähre vorgegangen werden, mittelst welcher der Strom unter günstigen Umständen in 3 bis 4, unter ungünstigen in 10 Minuten überschritten wird, während die frühere Fährfahrt oft 3 und mehrere Stunden dazu erforderte. Die für die fliegende Fähre sich noch als notwendig herausstellende Verbesserung der Richtung des Stromes im Bereiche derselben war es hauptsächlich, welche zur Anlage der Werke auf dem convexen Ufer anforderte, welche aber auch gleichzeitig die Regulirung des Stromes bezwecken, wobei zu bemerken, daß das Profil zwischen den Landungsplätzen der Fähre von 100 auf 80 Ruthen zusammengezogen ist, um die Strömung hier möglichst zu vermehren und jeder dem Gang der Ponte nachtheiligen Sandanhebung zu begegnen.

Was durch diese Anlagen erzielt ist, ergibt sich bei Vergleichung des Zustandes des Stromes von Jahre 1836 vor dem Beginn der Regulirung mit dem Zustande im Jahre 1855.

Von Jesewitz bis Montauer Spitze.

Die Convexe, dem Deiche von Johannisdorf gegenüber, hatte sich bis zum Jahre 1836 in dem Maasse nach dem Strome hin vorgeschoben, daß derselbe nach dem Deiche hin gedrängt wurde, auf dessen Richtung er, aus der Concave gegen Jesewitz kommend, fast rechtwinklig anfiel, wobei nicht nur der Schifffahrt hier Gefahr drohte, sondern sich auch unmittelbar am Deichfusse Wassertiefen bis 40 Fuß bildeten, die mehrere Male den Einsturz des Deiches zur Folge hatten, wenn gleich der Fuß desselben durch starke Deckwerke gesichert war. Diesen großen Uebelständen mußte abgeholfen werden. Es geschah dies durch Anlegung von Einschränkungswerken auf dem rechten Ufer oberhalb der vorspringenden Johannisdorfer Deichecke bis zur regulirten Uferlinie, deren Länges 126 Ruthen mißt. Die oberhalb dieser starken Concave liegenden Sandfelder wurden bepflanzt. Der Zweck ist hierdurch vollkommen erreicht, indem der Strom vom Deiche und die Convexe des linken Ufers durch erzielten Abbruch zurückgedrängt ist. Aus der Concave gegen Johannisdorf geht der Strom nach der Concave auf dem linken Ufer an der Königl. Mewer Kampe, deren gänzlicher Fortfall nur durch kurze Vertheidigungswerke von 5 bis 10 Ruthen mit Sinkstückvorlagen an den Köpfen verhindert werden konnte. Kräftiger hier zu wirken, haben die Fonds bisher nicht gestattet.

Die unterhalb Mewe in die Weichsel tretende Fese ist bis Mewe hinauf durch Deck- und Parallelwerke auf 5 Ruthen Breite eingeschränkt und dadurch ein nothdürftiges Fahrwasser in derselben geschaffen. Im 500 Ruthen breiten Hochwasser-Profil gegen Czeppeln links, Schädewinkel rechts, theilte sich der Strom in 3 Arme, von denen keiner das nöthige Fahrwasser hatte. Die beiden rechtsseitigen Arme wurden daher coupirt, so daß jetzt in dem linksseitigen Haupt-Arm die Beschiebung des Stromes ohne Hindernisse statt findet. Gegen Insel Küche endlich wurden noch aus einer dort in der Ausbildung begriffenen Concave mit Erfolg Einschränkungswerke bis zur Normal-Uferlinie geführt.

Hierauf sind seit dem Beginn der Regulirungs-Arbeit im Stromtheile von Thorn bis Montauer Spitze 37 Neben-Arme theils durch Coupirungen, deren Krone mit dem mittleren Wasserstande correspondirt, abgeschnitten, theils durch Durchlagen von Sinkstücken verhindert, sich wieder zum Haupt-Arm auszubilden.

Vier Arme, nämlich der rechtsseitige Arm an der Gdzyner Kampe, oberhalb der Culmer Amts-Niederung, der rechtsseitige Arm an der Ostrower Kampe unterhalb Culm, der linksseitige lange Arm neben der Schwetznenburger Niederung und der linksseitige Arm oberhalb Neuenburg sind noch offen.

Anzahl der angelegten Stromregulirungswerke und Kosten derselben.

Behufs Schließung obiger 37 Neben-Arme sind 55 Coupirungen und Durchlagen ausgeführt, wobei zu bemerken, daß mehrere Arme, ihrer Länge und der Beförderung der Verlandung wegen, auch mehrere Coupirungen und Durchlagen nothwendig machten. Zum Ausbau der Concaven und zu sonstigen Regulirungs-Anlagen sind ferner 282 Werke von 5 bis 126 Ruthen Länge angelegt. Außerdem werden Deiche und Ufer durch 317 von den Adjacenten angelegt und unterhaltene, 3 bis 10 Ruthen lange Buhnenwerke geschützt. Da auch durch Werke letzterer Art der Strom in gewissen Schranken gehalten wird, so werden in solchen Fällen, wo die Anlegung dergleichen Werke im Stromregulirungs-Interesse liegt, den Uferbesitzern aus Staatsfonds zur ersten Anlage, in besonderen Fällen auch zur Unterhaltung, Unterstützungen gewährt.

Vom Jahre 1832 bis incl. 1856 sind für die Regulirung des Stromes, mit Einschluß der Unterhaltung der Werke, sowie der ausgeführten Pflanzungen, Anschaffung und Unterhaltung der Utensilien etc., 690545 Thlr. aus Staatsfonds verausgabt.

6. Construction der Vertheidigungs- und Stromregulirungswerke.

Uferschutzwerke.

Die Deckwerke, welche hauptsächlich am Fuß der Deiche da angelegt werden, wo der Strom dieselben bestreicht, erhalten in der Regel 8 bis 12 Fuß Breite in der mit dem mittleren Wasserstande in gleicher Höhe liegenden Krone, wassersseitig 1 füssige Böschungen, wogegen sie landseitig steil aufgebaut werden. Gegen die landseitige Kante des Deckwerkes läuft die Böschung des Deiches mit ihrer Rauhwand aus. Für das Ausgrünen der Kronen der Deckwerke wird dadurch gesorgt, daß dieselben Spreitlagen von frischem Weidenstrauch erhalten, welche mit fruchtbarer Erde 6 bis 9 Zoll hoch bedeckt werden. Der Ban der Werke, Rauhwand und Spreitlagen erfolgt in der Methode, welche Eytelwein in seinem Werke über Faschinenbau beschreibt.

Ganz so wird auch beim Ban der kurzen, von den Deich-Communen oder sonstigen Uferbesitzern zur Ausführung kommenden Vertheidigungswerke verfahren, welche 12 Fuß Kronenbreite und 1 füssige Böschungen erhalten.

Einschränkungswerke.

Werden dergleichen kurze Werke im Interesse der Stromregulirung angelegt, so erhalten die Köpfe möglichst flache, wenn es Tiefe und Strömung zulassen, mindestens 2 füssige Böschungen, welche mit Steinen belastet werden, in der Weise, daß im vordern Theile in den einzelnen Lagen die Material eingepackt, mit demselben versenkt wird.

Ist an Kopf eine erhebliche Vertiefung des Strombettes zu besorgen, so wird letzteres durch Sinkstücke befestigt, welche unter die Böschung des Kopfes greifen und nach Maßgabe der zu erwartenden Vertiefung bis 5 Ruthen weit in den Strom vortreten. Die Wurzeln der Werke werden 2 bis 3 Ruthen, je nachdem das Ufer aus festem oder lockeren Boden besteht, in dasselbe eingeschnitten, die oberen und unteren Winkel aber mit Faschinen ausgepackt. Die Kronen der Werke erhalten in der Regel verdeckte Spreitlagen von grünem Kampenstrauch, deren Würste mit Hakenpfählen befestigt, und, von den Reisern bedeckt, in einem Winkel von 45 Grad von der unteren Kante des Werkes über die Krone nach der oberen Böschung gehen, und hier so tief hinabgeführt werden, als es der Wasserstand erlaubt. Zur gehörigen Befestigung dieser Enden werden durch dieselben nicht nur Pfähle in das Werk getrieben, sondern sie werden auch durch eine 6 Zoll starke sogenannte Senklage von starkem Weidenstrauch bedeckt. Ueber diese Senklage werden Würste parallel laufend mit der Krone des Werkes gezogen, mit Hakenpfählen auf der Böschung befestigt, und mit Steinen belastet, welche bei mäßigen Tiefen die ganze Böschung bedecken. Bei größeren Tiefen aber ist ein 2 bis 3 Fuß unter der Krone liegendes, 1 bis 1½ Fuß breites Banquette nöthig, um die Steine gegen das Hinabgleiten zu sichern. Ueber eine so gesicherte Krone gleiten die Eismassen leichter, erstere weniger beschädigend, hinweg. In gleicher Weise werden die langen Einschränkungswerke in der Krone befestigt. Auch beim Bau derselben ist das Verfahren dem vorbeschriebenen gleich, wenn die Anwendung von Sinkstücken nicht erforderlich erscheint.

Da, wo das Steinmaterial in unmittelbarer Nähe oder doch für geringe Kosten zu haben ist, werden die Werke aber auch in der Krone, den Köpfen und den oberen Böschungen mit Granitblöcken von 1 bis 4 Cubikfuß Größe vollständig abgepflastert. Die Pflaster werden unmittelbar auf die mit feinem Strauch abgeglättete Fläche der Krone und Böschung gelegt, die Öffnungen zwischen den einzelnen Steinen unten mit 6 bis 27 Cubikzoll großem Steingeröll, oben mit grobem gereinigten Kies ausgefüllt. Das Pflaster der Krone stützt sich gegen eine Reihe von 2½ Zoll starken Pfählen auf der unteren Kante der Krone, welche, dicht aneinander schließend, 2½ bis 3 Fuß tief eingetrieben werden, so daß die Köpfe derselben einige Zoll unter der Oberfläche des Pflasters stehen. Die untere Böschungsfläche wird mit Steingeröll beschüttet. Selbstredend kann das regelmäßige Böschungs-Pflaster nur so weit hinabgeführt werden, als der Wasserstand solches gestattet. Der unter Wasser liegende Theil der Steinböschungen besteht aus unregelmäßig auf- und nebeneinander gelagerten Steinen, sie dienen dem oberen Pflaster als Stütze.

Grundlagen.

Wo es darauf ankommt, Werke von größerer Länge

in stärkerer Strömung anzulegen, werden zunächst in der ganzen Länge oder, wenn es die Umstände gestatten, in den Theilen der Werke, welche in stärkerer Strömung zu liegen kommen, Grundlagen von dicht an einander schließenden 1½ bis 2 Ruthen im Querschnitt des Werkes breiten, 3 Fuß dicken Sinkstücken gelegt, die Theile derselben am Ufer auf 5 bis 10 Ruthen Länge bis zum mittleren Wasserstande überbaut, die Wurzeln in das Ufer gezogen, die Winkel ausgepackt, die Spreitlagen mit ihren Senklagen gelegt. Sobald die Grundlagen versandt sind, d. h. sobald sich das Strombett zwischen den Grundlagen bis zur Höhe derselben erhöht hat, was oft innerhalb einiger Tage geschieht, wird, wenn es die Fonds gestatten, eine zweite Reihe Sinkstücke auf die untere gelegt, und so nach Maßgabe der Erhöhung des Strombettes und der Fonds fortgeführt bis zur Höhe von 3 Fuß am Pegel. Dann erfolgt die Ueberbauung der Grundlagen nach der Methode des Packwerkbaues und die Abglättung der Krone durch verdeckte Spreitlagen. Schreitet die Erhöhung des Strombettes neben einer solchen Grundlage nicht gleichmäßig in der ganzen Länge derselben fort, bleibt vielmehr, was häufig der Fall ist, der dem Kopf zunächst liegende Theil in der Verlandung zurück, dann wird häufig einstweilen nur der dem überbauten Werke zunächst liegende Theil durch Auflegung neuer Sinkstücke gehoben und die weitere Verlandung des anderen Theiles abgewartet.

Auf diese Weise ist es möglich, die bis 100 Ruthen und darüber langen Werke nach und nach, ohne beim Vorschreiten mit dem Bau große Tiefen zu erzeugen, und daher ohne unverhältnismäßige Kosten, zur Ausfüllung zu bringen, ferner dem Strome Zeit zu lassen, das ihm anzuweisende Bett allmählig nach Maßgabe des Fortschritts der Erhöhung der Grundlagen und der Verlängerung der Ueberbaue zu vertiefen, endlich die Nachtheile zu vermeiden, welche der Schifffahrt oft dadurch entstehen, wenn an den Köpfen der Werke, in Folge des schnellen Vorschlebens, heftige Strömungen erzeugt werden.

Durchlagen.

Ähnlich ist das Verfahren bei Ausführung der Durchlagen in solchen Armen, deren sofortige Verschließung bis zur Höhe des mittleren Wasserstandes durch die Umstände nicht geboten ist, wo es vielmehr nur darauf ankommt, die Neigung des Armes zur Verlandung zu befördern, und zu verhüten, daß sich derselbe wieder zum Hauptarm ausbildet. In solchen Fällen wird eine 1½ bis 2 Ruthen breite Schwelle von dicht aneinander liegenden 3 Fuß starken Sinkstücken auf das Strombett von Ufer zu Ufer gelegt, und möglichst dahin gestrebt, derselben sogleich durchweg eine gleiche Höhenlage mit einer geringen Neigung, von beiden Seiten nach der Mitte des Stromes hin, zu geben, wodurch nicht nur eine im ganzen Querschnitt gleich hohe Ver-

landung bis zur Höhe der Durchlagen, sondern auch eine gleichmäßige Strömung in der ganzen Breite des Armes erzielt, der Angriff des Stromes auf das Werk gleichmäßig vertheilt, und daher vermindert wird. An beiden Ufern wird eine solche Durchlage sofort überbant und die Wurzeln in derselben Weise in's Ufer eingeschnitten, wie solches bei Coupirungen üblich ist. Auch die oberen und unteren Winkel werden tüchtig ausgepackt. Liegt auf einem der Ufer, oder auf beiden, ein Sandfeld, so werden die Sinkstücke selbstredend nur von Sandfeld zu Sandfeld gelegt, letztere aber 1½ Ruthen breit, und so tief, als es des Wassers wegen möglich ist, bis zu den Ufern hin durchgestochen; diese Durchstücke werden mit Packwerk in möglichst gleicher Höhe, mit den Sandfeldern nach dem Ufer hin sanft ansteigend, ausgefüllt. Wo die Krone dieses Packwerks höher als das Sandfeld zu liegen kommt, werden unterhalb des ersteren, in inniger Verbindung mit denselben, Sturzbetten 1 bis 1½ Ruthen breit gleichfalls in das Sandfeld 2 bis 3 Fuß stark gelegt. Außerdem erfolgt eine Verbreitung des Packwerks da, wo es über die Sinkstücke greift, durch Sturzbetten unterhalb des Werkes, zuweilen auch durch Vorlagen oberhalb desselben; die Sandfelder aber, in der Nähe des Werkes, soweit dieselben die erforderliche Höhenlage haben, werden gleichzeitig bepflanzt. Sobald das Bett des Armes sich bis zur Höhe der Sinkstücke gehoben hat, und die Mittel es gestatten, wird eine zweite Reihe von Sinkstücken oberhalb der ersteren und über diese eine halbe Ruthe übergreifend, so daß die erstere Ruthe als Sturzbett dient, und so fort, bis die Durchlage eine Höhe von 2 bis 3 Fuß am Pegel erhalten hat, zu welcher Zeit der Ueberbau bis zur Höhe von 5 bis 6 Fuß Wasserstand in gewöhnlicher Weise, und hiermit die Umwandlung der Durchlage in eine Coupirung erfolgt.

Coupirungen.

Wo die Umstände die sofortige Schließung des Armes durch eine Coupirung, bis zur Höhe des mittleren Wasserstandes reichend, erfordern, geschieht solches niemals ohne Anwendung von Sinkstücken. Die Ausdehnung der Sinkstücklagen ist abhängig von der Tiefe des Strom-Armes, von der Wassermeuge und Länge des Armes, also von der Höhe des zu erwartenden Aufstaues und der Mächtigkeit des Uebersturzes. Unter den ungünstigsten Umständen wird nicht nur in der ganzen Breite des Strom-Armes das Bett in der Richtung der Coupirung in ihrer untern Basis mit oft dreifach aufeinander liegenden Sinkstücken befestigt, sondern auch unterhalb des künftigen Werks und auf der tiefsten Stelle desselben, wo also die mächtigste Ueberströmung stattfindet, wird eine ähnliche Befestigung bewirkt, welche sich 10 Ruthen vom untern Auslauf der Böschung abwärts erstreckt, hierdurch die Anskolkung in der Nähe des Werks verhindert und die unterhalb jener 10 Ruthen

entstehende Tiefe für die Haltbarkeit desselben ungefährlich gemacht.

In solchen Fällen erhalten die Coupirungen 18 Fuß Kronenbreite, oberhalb eine Dammschüttung von 12 Fuß Kronenbreite, vor der Dammschüttung eine mit Steinen belastete Senklage, auf der Krone der Dammschüttung eine Packwerklage von 2 Fuß Dicke in gleicher Höhe mit dem Hauptwerk, jedoch nach dem Oberwasser sich neigend, und in Verbindung mit der Senklage eine verdeckte mit Steinen belastete Spreitlage, über die ganze Krone des Werks reichend. Dies Verfahren ist namentlich auch bei der Coupirung des großen linksseitigen Weichselstrom-Armes oberhalb Schwetz (Blatt 35) beobachtet, wo sich unterhalb der 10 Ruthen abwärts reichenden Sinkstücklagen ein Kolk von 42 Fuß Wassertiefe bildete und lange Zeit erhielt.

Günstigeren Umständen wird durch Beschränkung aller Dimensionen Rechnung getragen.

Die Coupirungen der Trinke bei Culm und des linksseitigen Strom-Armes gegen Glugowko (Blatt 33 und 35), welche beide im Zuge der Landstraße von Culm über Schwetz nach Bahnhof Terespol liegen, und daher befahren werden, haben nur in sofern eine abweichende Construction erhalten, als die Erdämme vor denselben mit prismatischen, 1 Fuß hohen Granitsteinen gepflastert sind.

Die Dammkronen erhielten aber gleichfalls eine 2 Fuß starke Packwerkslage, hierauf zunächst eine 1 Fuß hohe Lage Schlick, dann eine 10 Zoll hohe Lage von rein gesiebttem Kies, in welchem die Pflaster gelegt wurden. Statt der Senklagen an den oberen Böschungen sind 6 Fuß in der Krone breite Deckwerke angelegt. Zur Zusammenhaltung der Unterfüllung der Pflaster, so wie zur größeren Befestigung der letzteren, dienen an den Borden derselben Reihen von möglichst dicht abschließenden, 2½ Zoll starken, 3 Fuß tief eingetriebenen Pfählen, deren Köpfe 1 Zoll tiefer als die Oberfläche des Pflasters stehen und daher gegen die Angriffe des Eises geschützt liegen. Zur Seite dieser Pfähle, an dieselben dicht anschließend, liegen in einer Malde dreifach auf einander mit Hakenpfählen befestigte Würste von 3 Zoll Durchmesser, unter welche abwärts die Stamm-Enden der vorgelegten Spreitlage greifen, wogegen aufwärts am Deckwerk diese Würstbündel von den Wipfel-Enden der Spreitlage überdeckt werden. Die Köpfe der Hakenpfähle liegen 1 Zoll tiefer als das Pflaster. Die abwärts liegende 4füßige Böschung der Glugowkoer Coupirung aber ist größtentheils in Ziegeletten von 1 Cubikzoll Größe mit Granitblöcken von 1½ bis 6 Cubikfuß, an das Pflaster des Fahrdammes anschließend, abgepflastert. Von 5 zu 5 Fuß durchziehen dicht aneinander schließende, mit dem Werk parallel laufende Pfähle dieses Böschungspflaster, um das Füllmaterial unter dem Pflaster gegen das Fortwaschen zu sichern.

Es möchte hier am Orte sein, noch der Construction

des im Fluthprofil des Stromes liegenden Theils der Niedergruppe-Grandener Chaussee (Blatt 36) zu gedenken. Diese Chaussee geht von der Bromberg-Danziger StraÙe bei Niedergruppe, die Schwetz-Neuenburger Niederung ihrer Breite nach durchscheiden, bis in die Nähe der Schanzen auf dem linken Ufer der Festung Graudenz gegenüber, wendet sich dann unter einem Winkel von etwa 120 Grad nach dem Weichsel-Deich, und läuft binnwärts am FuÙe desselben, ihm als Banquet dienend, bis zum rothen Krüge bei Dragaß hin, steigt hier über den Deich in das im Fluthprofil liegende Vorland und durchzieht letzteres in einer dem Strome inclinanten Richtung bis zum Anlandungsplatz der Fähre. Dies Fluthprofil der Weichsel ist nur 190 Ruthen weit; die Strömung in demselben bei Hochwasserständen daher sehr bedeutend. Die Länge des in Rede stehenden Chaussee-Theiles beträgt von der 26 FuÙ am Pegel hohen Deichkrone bis zum Ufer 140 Ruthen, von welcher die StraÙe mit 5 Zoll Fall pro Ruthe als Appareille in das Vorland geht, dann aber von 14½ Zoll auf 11½ Zoll, schließlic auf 7 FuÙ am Pegel abfallend, dasselbe durchzieht. Unmittelbar am FuÙe des Deiches durchschneidet die StraÙe einen verlassenen Stromlauf, dessen Ueberschreitung eine hohe Dammschüttung erforderlich machte. Weniger Höhe bedurfte der Damm in zwei anderen Stromläufen (in größerer Entfernung vom Deich gelegen), weil hier die Höhenlage der Chaussee sich mehr der Höhenlage des Vorlandes nähert.

Die stromabwärts liegenden Böschungen des Damms sind 3 fuÙig, die aufwärts liegenden 2 fuÙig auggelegt. Am FuÙe der Böschungen in den alten Stromläufen liegen oberhalb 6 FuÙ, unterhalb 12 FuÙ in den Kronen breite Deckwerke.

Die Krone des Damms mißt 20 FuÙ. Zu letzterem ist der Boden verwendet, welcher in der Nähe im Vorlande vorhanden war, ohne Rücksicht auf die Bestandtheile desselben, die meistens aus Sand mit Schlick gemengt bestehen. Die Böschungen dagegen sowie die Krone sind mit 2 FuÙ starken Schlicklagen bedeckt. Auf dieser Schlicklage liegt in der Krone sowohl als auf den beiderseitigen Böschungen, auf letzteren 3 FuÙ auf den schrägen Flächen gemessen breit, eine 10 Zoll starke Lage von geseibtem Kies. Hierin ist das Pflaster der Krone von 1 FuÙ hohen prismatischen Graniten, so wie das Pflaster der Böschungen aus 1½ bis 6 CubikfuÙ großen Granitblöcken gefertigt. Auf beiden Seiten der Böschungen, dicht an die Abpflasterung derselben anschließend, laufen dicht schließende Pflasterreihen von 2½ Zoll Stärke, 3 FuÙ Höhe hin, deren Oberkanten 1 Zoll tiefer als die Oberfläche der Böschungspflaster liegen. An diese Pflasterreihen schließt sich ein Revêtement von Würsten, welche, dicht aneinander schließend mit Hakenpfählen befestigt, bis auf die Deckwerke und das Vorland reichen.

Das Terrain unterhalb des Damms ist, wo es nöthig

war, durch Anlegung von Sturzbetten gegen Auskolkungen gesichert.

Diese Anlage, im Herbst 1853 beendigt, hat seit jener Zeit die stärksten Eisgänge und höchsten Wasserstände, namentlich im Jahre 1855, erfahren, ohne daÙ die geringsten Beschädigungen daran vorgekommen sind.

Geeigte Ebenen und Landungsplätze.

In gleicher Weise, jedoch auch mit Verwendung von Ziegelstücken, sind die Pflaster der geeigten Ebenen bei den Fährstellen zu Kurzebrack und Culm, auf welchen sich die Räderbrücken bewegen, so wie die Landungsplätze ausgeführt. Sie reichen von der Höhe des Ufers bis zur Normal-Uferlinie, wo sie durch Parallelwerke begrenzt sind, und haben in dieser Ausdehnung eine Neigung von 12 auf 6 FuÙ am Pegel, sind mithin gleichfalls der Ueberströmung ausgesetzt.

Zwischenwerke und Sandbefestigungswerke.

Bei der großen Länge, welche die Einschränkungswerke an der Weichsel erhalten müssen, werden dieselben oft in großer Entfernung, bis zu 160 Ruthen, von einander gelegt.

Sobald diese Werke gewirkt haben und zwischen denselben Verlandungen eingetreten sind, werden Zwischenwerke eingeschoben, welche dann theils in geringer Tiefe zu bauen sind, theils als Sandbefestigungswerke dienen. Behufs Ausführung der letzteren wird ein Graben 12 bis 18 FuÙ breit, 2 bis 3 FuÙ tief in der Richtung des Werkes angehoben, um denselben mit frischen Weidenfaschinen bis zur Höhe des Sandfeldes auszu packen, zu bewursten und zu bepfählen und mit fruchtbarem Boden zu beladen. Reicht die Verlandung nicht bis zur projectirten Uferlinie, so werden diese Sandbefestigungswerke in Form der Einschränkungswerke bis dahin verlängert, wenn die Tiefen nicht zu groß sind; entgegengesetzten Falls nur bis in mäßige Tiefe, um ihnen massenhafte Köpfe geben zu können. Die weitere Wirkung der älteren Einschränkungswerke wird dann abgewartet. Oberhalb und unterhalb der Sandbefestigungswerke erfolgt die Anlegung von Pflanzungen, welche gleichzeitig mit erstere kräftig auswaechen. Dergleichen Sandbefestigungswerke kommen auch in compten Stromarmen vor, wo sie oft von einem Ufer bis zum andern reichen und die Verlandung des Armes wesentlich befördern.

Pflanzungen.

Die Pflanzungen bilden einen Hauptfactor bei der Regulirung des Stromes, weshalb denselben eine große Aufmerksamkeit zugewendet wird, denn sie sind das einzige Mittel, die durch die Regulierungswerke erzielten Verlandungen festzuhalten. Sie gedeihen in der Regel eben nur auf Verlandungen, welche mit einem Wasserstande von 6 FuÙ und darüber correspondiren; auf tiefer liegenden Flächen nicht, weil die Pflänzlinge im

Frühjahr zu spät und nachdem die Vegetation bereits eingetreten ist, wasserfrei werden und verstocken. Oft erleiden selbst die auf 6 Fufs hoch gelegenen Flächen ausgeführten Pflanzungen Schaden, weil die Hochwasserstände im Frühjahr häufig von zu langer Dauer sind.

Die Ausführung der Pflanzungen geschieht im Herbst.

Es kommen zwar auch Sommerpflanzungen an der Weichsel vor, welche gut gedeihen. Es muß aber der zur Ausführung derselben nötige Weidenstrauch ganz in der Nähe der Pflanzstellen sich befinden, damit er gleich nach der Trennung vom Stamm verpflanzt werden kann. Auch ist es nötig, daß das zu bepfanzende Terrain nachhaltig feucht ist.

Die Pflanzungen werden in Nestern oder Reihen, die 4 Fufs von einander entfernt liegen, erstere im Verlaufe und, so wie die Reihen, in einer die Stromrichtung rechtwinklig durchschneidenden Richtung ausgeführt. Die Stecklinge sowohl zur Nester- als zur Reihpflanzung erhalten eine Länge von 3 Fufs, aus mindestens zweijährigem Weidenstrauch, werden 2½ Fufs tief in den Boden gebracht, so daß nur 6 Zoll aus demselben hervorsteht. Die Pflanzgrube sowohl als die Pflanzgräben erhalten die entsprechende Tiefe.

Mit großem Erfolg sind Reihpflanzungen auf dem sogenannten Culmer Ostrow (Blatt 33) in weiter Ausdehnung angelegt, um im Schutze derselben einen gepflasterten Fahrweg im Zuge der Culm-Terespoler Straße auszuführen.

Es sind ober- und unterhalb der Strafe Flächen von 5 Ruthen Breite, vom Ufer der Trinke bis zum Ufer der Weichsel reichend, 5 Ruthen breite unbepflanzte Flächen zwischen sich lassend, mit 4füßigen Reihpflanzungen versehen, die herrlich gedeihen, obgleich die Höhenlage des Terrains mit 10 bis 13 Fufs am Pegel correspondirt.

Auch die Königl. Popowke Kampe gegen Glugowko ist seit dem Ankauf derselben im Jahre 1850 durch Anpflanzungen der durch die conpirten Arme erzielten Verlandungen fast um das Doppelte vergrößert.

Erdheilig ist endlich der Umfang der durch Pflanzungen geschaffenen Strauchländereien im conpirten linksseitigen Schwetzer Strom-Arm, so wie an andern Orten.

Die dem Ficus gehörigen Kampen-Ländereien, welche von Pensau (Thorner Niederung) bis Montauer Spitze, größtentheils aber von den Bingsbergen bis Montauer Spitze liegen, liefern zu den Strombauten jährlich durchschnittlich 7000 Schock Faschinen. Es wird dazu nur dreijähriger Strauch, in seltenen Fällen auch zweijähriger von besonders kräftigem Wuchs verwendet. Nach diesem Turus erfolgt daher der Abtrieb der Kampen-Ländereien.

7. Häfen.

Zur Sicherstellung der die Weichsel beschiffenden

Stromgefäße gegen Eisgang ist nur ein Hafen bei Kurzbrack (Blatt 34) vorhanden, in welchem 40 Oderkähne Raum finden; der nördlich von der Chaussee gelegene Theil, welcher vorzugsweise für die Oderkähne bestimmt ist, wurde im Jahre 1852 vollendet. Der südlich gelegene Theil, zur Aufnahme der fliegenden Fährde und der sonstigen zur Strombau-Verwaltung gehörigen Fahrzeuge bestimmt, war früher schon vorhanden. Der nördliche Theil ist wasserwärts von einem Hafendamm, dessen Mitte die Mündung liegt, umschlossen. Die abgeplattete Krone liegt mit 22 Fufs am Pegel. Die Böschungen desselben und der Köpfe sind stromwärts 3füßig, hafenwärts 2füßig. Der auf der nördlichen Seite der Mündung liegende Kopf des Hafendammes ist in seiner ganzen Höhe mit 1½ bis 6 Cubikfufs großen Granitblöcken revetirt.

Die Sohle so wie die Mündung des Hafens liegt 1 Fufs unter Null des Pegels, und wird durch Handbaggermaschinen in dieser Tiefe erhalten.

Dieselbe Höhenlage hat die Sohle des südlich gelegenen Theils des Hafens. Die Höhe dieses Hafendammes correspondirt jedoch nur mit 20 Fufs am Pegel, welche hier ausreichend ist, weil die südlich an der Mündung vortretende 27½ Fufs am Pegel hohe Deichecke ein schädliches Eindringen der Eismassen in den Hafen bei höherem Wasserstande verhindert.

Blatt 33 zeigt die Anlage eines Hafens auf der Königl. Popowke Kampe, welcher jedoch nur dazu bestimmt ist, die fliegende Fährde sowie die übrigen Stromfahrzeuge der Wasserbau-Verwaltung aufzunehmen. Das Hafenbassin hat daher auch nur eine Fläche in der Sohle von 12 Ruthen im Quadrat. Die 6½ Fufs breite Krone der Hafendämme correspondirt mit 26 Fufs am Pegel, weil der Hafen weit in das Flutprofil des Stromes hineintritt, und daher Eismassen sich auf die südlichen, östlichen und westlichen Böschungen schieben. Sämmtliche äußere Böschungen sind 3füßig, die inneren aber nur 2füßig angelegt. Die Sohle dieses Hafens so wie des Canals wird durch Handbaggermaschinen gleichfalls in einer Tiefe von 1 Fufs unter Null am Pegel erhalten.

8. Zur Wasserbau-Verwaltung gehörige Gebäude.

Seit dem Beginn der Strom-Regulierungs-Arbeiten sind 10 Buschwärterhäuser, 4 Fährhäuser, 1 Commissionsgebäude mit Wohnungen für Hafen- und Fähr-Aufseher und dazu gehörigen Stallungen, 1 Dammmeister- und Kampen-Inspector-Haus mit Scheune und Stallgebäude, 3 Uteassienspeicher, überhaupt 21 Gebäude errichtet.

Strom-Karte der Weichsel.



Verlag v. Neumann
1898



T a b e l l e
Beilage A.
über das Verhalten des Weichselstromes bei den Eiseinstellungen und Eisgängen in den Jahren 1809 bis 1856.

Jahr	Eintritt des Eiseinstandes			Abgang des Eises			Niedrigster Wasserstand während des Eiseinstandes			Höchster Wasserstand nach Abgang des Eises			Dauer des Eiseinstandes im		Eintritt des Hochwassers nach Abgang des Eises
	Datum		bei Fuß. Zoll.	Datum		bei Fuß. Zoll.	Datum		bei Fuß. Zoll.	Datum		bei Fuß. Zoll.	Einzelnen Tage.	Ganzen Tage.	
1809	1. Januar	7 10		14. Februar	16 10		25. Januar	5 3		14. Februar	16 10		14		gleichzeitig 1 Tag gleichzeitig
	15. März	12 5		18. März	15 6		15. März	12 5		18. März	15 6			21	
	28. März	11 11		30. März	15 -		28. März	11 11		31. März	15 8		3		
	1. Decbr.	12 -		9. Decbr.	13 7		3. Decbr.	11 10		9. Decbr.	15 7		9		
1810	14. Januar	7 2		10. März	11 11		30. Januar	5 5		15. März	15 6		55		5 Tage
	18. Decbr.	4 6		24. Decbr.	4 -		24. Decbr.	4 -		26. Decbr.	4 9		7		
	31. Decbr.	7 7		-	-		-	-		-	-		69		
1811	30. Decbr.	5 2		9. März	7 24		10. Januar	5 2		15. März	12 54		-		6 Tage
	-	-		-	-		-	-		-	-		-		
1812	1. Decbr.	6 10		16. März	6 11		20. Februar	4 2		31. März	10 6		77		15 Tage
1813	-	-		25. Februar	10 5		11. Februar	5 3		27. Febr.	16 11		87		2 Tage
1814	15. Januar	7 9		1. April	15 6		10. März	7 5		4. April	17 4		76		3 Tage
	29. Decbr.	9 7		-	-		-	-		-	-		69		
1815	7. Decbr.	11 34		8. März	10 11		11. Februar	7 54		9. März	13 8		-		1 Tag
1816	10. Decbr.	13 1		19. März	20 7		26. Februar	9 1		19. März	20 7		104		gleichzeitig
	-	-		-	-		-	-		-	-		-		
1817	25. Decbr.	13 7		4. Februar	16 5		21. Januar	12 6		4. Februar	16 5		58		gleichzeitig gleichzeitig
1818	8. Februar	18 34		31. Januar	19 7		10. Januar	8 5		31. Januar	19 7		30		gleichzeitig 4 Tage
	27. Decbr.	5 10		1. März	16 7		20. Februar	16 3		5. März	18 11		22		
	-	-		-	-		-	-		-	-		-		
1819	-	-		13. Februar	4 6		13. Februar	4 6		13. Februar	4 6		50		gleichzeitig
	-	-		8. Decbr.	7 5		-	-		-	-		-		
1820	22. Decbr.	15 4		16. März	9 9		28. Januar	6 11		17. März	9 11		100		1 Tag
1821	-	-		23. März	14 3		10. März	8 34		25. März	18 1		93		2 Tage
1822	Im Winter	-		1821 auf	1822 kein		Eisstand	-		-	-		-		u
	22. Decbr.	5 7		-	-		-	-		-	-		-		
1823	-	-		13. März	17 -		1. Januar	3 24		13. März	17 -		82		gleichzeitig
1824	7. Januar	8 4		27. Januar	9 6		10. Januar	7 4		27. Januar	9 6		21		gleichzeitig
1825	10. Febr.	11 1		11. Februar	12 3		10. Februar	11 4		12. Februar	12 74		2		1 Tag 1 Tag
	1. März	9 2		27. März	10 -		14. März	8 8		28. März	10 4		27		
1826	4. Januar	8 9		6. März	7 9		18. Februar	5 8		6. März	7 9		62		gleichzeitig
1827	17. Januar	13 6		12. März	19 11		29. Januar	9 1		12. März	19 11		55		gleichzeitig gleichzeitig
	30. Novbr.	5 2		7. Decbr.	5 8		2. Decbr.	4 2		7. Decbr.	5 8		8		
1828	4. Januar	4 6		1. Febr.	7 4		12. Januar	4 -		4. Februar	10 5		29		3 Tage 9 Tage gleichzeitig
	12. Febr.	8 6		13. März	9 1		4. März	6 -		22. März	14 2		30		
	31. Decbr.	20 -		-	-		-	-		-	-		-		
1829	25. Novbr.	8 84		7. April	23 42		24. Februar	11 104		7. April	23 42		99		gleichzeitig
	-	-		-	-		-	-		-	-		-		
1830	-	-		19. März	12 6		8. Januar	5 94		28. März	20 34		115		9 Tage
1831	9. Januar	12 3		20. März	14 7		21. Januar	7 3		27. März	16 4		7		7 Tage 3 Tage 1 Tag
	1. Decbr.	3 8		1. Decbr.	9 6		1. Decbr.	3 9		7. Decbr.	10 10		5		
	8. Decbr.	12 2		10. Decbr.	10 5		10. Decbr.	10 5		11. Decbr.	10 10		3		
	30. Decbr.	7 10		-	-		-	-		-	-		81		
1823															

Jahr.	Eintritt des Eisstandes		Abgang des Eises		Niedrigster Wasserstand während des Eisstandes		Höchster Wasserstand nach Abgang des Eises		Dauer des Eisstandes im		Eintritt des Hochwassers nach Abgang des Eises.
	Datum	bei Fuß./Zoll.	Datum	bei Fuß./Zoll.	Datum	bei Fuß./Zoll.	Datum	bei Fuß./Zoll.	Einzelnen Tage.	Ganzen Tage.	
1832	27. Novbr.	3 9	21. März	5 7	16 März	5 4	21. März	5 7	81	1623	gleichzeitig
1833	.	.	19 Februar	13 5	29 Novbr.	3 3	22 Februar	15 2	86	86	3 Tage
1834	16. Januar	14 6	22 Januar	12 10	23 Januar	10 6	24 Januar	14 7	13	24	2 Tage
	16. Febr. 28. Decbr.	14 8 4 1	26. Februar	15 .	20. Februar	13 9	26. Februar	15 .	11		gleichzeitig
1835	14. Januar	5 3	10. Januar	4 .	31 Decbr.	3 5	11. Januar	5 1	14	35	1 Tag
	13. Novbr.	2 4	3. Februar	8 2	30 Januar	5 3	3. Februar	8 2	21		gleichzeitig
	12. Decbr.	4 8	25 Novbr.	3 10	19 Novbr.	1 6	26. Novbr.	4 5	13		1 Tag
1836	.	.	6. März	9 3	22 Januar	4 6	13 März	13 11	85	98	7 Tage
	27. Novbr. 30. Decbr.	5 6 5 3	30. Novbr.	9 7	29 Novbr.	6 3	1. Decbr.	8 8	4		2 Tage
1837	23. Decbr.	6 5	18. März	8 3	3. Januar	4 11	26 März	18 9	50		8 Tage
1838	.	.	25. März	18 8	1. Januar	4 2	25. März	18 8	93	93	gleichzeitig
	25. Novbr. 21. Decbr.	5 2 5 6	8 Decbr.	6 2	4. Decbr.	3 3	13. Decbr.	8 1	14		5 Tage
1839	6. Decbr.	6 1	28. März	11 7	11 Decbr.	5 .	31. März	19 8	95		3 Tage
1840	.	.	30 Januar	14 3	.	.	2. Februar	16 1	56	99	3 Tage
	21. Febr. 12. Decbr.	8 6 9 3	3 April	9 1	28. März	9 .	14. April	14 4	43		11 Tage
1841	.	.	24. März	12 1	24. Februar	6 9	25. März	20 7	163	163	1 Tag
1842	9. Januar	2 .	16. März	3 4	9. Januar	2 .	28. März	7 2	61	61	18 Tage
1843	10. Januar	15 6	2 Februar	15 8	17. Januar	12 1	2. Februar	15 8	24	24	gleichzeitig
1844	13. Januar 6. Decbr.	9 9 12 1	2. April	14 7	19. Januar	7 3	2. April	14 7	80	80	gleichzeitig
1845	.	.	7. April	19 8	20 März	6 .	8. April	21 7	123	123	1 Tag
1846	7. Januar 14. Decbr.	18 4 6 10	5. März	20 .	3. Januar	13 9	8. März	20 3	58	58	3 Tage

1847	22. Decbr.	6 9	23. März	5 .	28. Januar	3 10	29. März	9 8	100	100	6 Tage
1848	.	.	2. März	13 8	30. Decbr.	3 3	13. März	13 8	71	71	11 Tage
	31. Decbr.	5 2
1849	.	.	25. Januar	6 10	5. Januar	3 5	31. Januar	11 8	26	41	6 Tage
	4. Febr. 30. Novbr.	18 10 8 4	18. Februar	18 .	12. Februar	15 6	18. Februar	18 .	15		gleichzeitig
1850	.	.	22. Februar	14 .	11. Decbr.	4 3	25. Februar	17 .	85	85	3 Tage
1851	12. Januar	11 3	23. März	16 4	21. Januar	6 8	23. März	16 4	71	71	gleichzeitig
1852	5. März	10 6	22. März	9 3	18. März	8 8	22. März	9 3	18	18	gleichzeitig
1853	4. Febr. 9. Decbr.	10 . 7 9	9. April	16 .	16. Februar	6 6	17. April	17 6	65	65	8 Tage

1854	27. Novbr. 29. Decbr.	6 2 15 6	12. März 30. Novbr.	12 10 9 3	1. Januar 27. Novbr.	4 7 6 2	18. März 30. Novbr.	22 6 9 3	94 4	94	6 Tage
	gleichzeitig
1855	15. Januar 5. Decbr.	18 2 6 .	8. Januar 27. März	16 . 27 6	29. Decbr. 31. Januar	15 6 12 1	8. Januar 27. März	16 . 27 6	11 72	57	gleichzeitig
	10. Decbr.	4 10	.	.	.		gleichzeitig
1856	.	.	11. Februar	11 6	.	.	19. Februar	13 7	69	69	8 Tage
3401 durchschnitt- lich jährlich 14 Tage.											

T a b e l l e
über den Verlauf der Stellung des Eises im Wechselstrom vom Jahre 1854 auf 1855.

Beilage B.

Datum	Temperatur		Thorn.	Cölm.		Graudenz.		Kursabrach.		Montaner Spitze.		Dirschau.		Bollenbude.		Pissendorfer Schleuse.	
	Morgens.	Mittags.		Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasserstand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.
November 1854.																	
1.	-1	+8	110	.	110	.	1 1	.	3 4	.	4 71	.	5 7	.	4	unter 0	11 5
2.	-4	+8	119	.	110	.	1 1	.	3 3	.	4 71	.	5 7	.	4	.	11 9
3.	-4	+8	110	.	110	.	1 1	.	3 3	.	4 7	.	5 7	.	3	.	11 11
4.	-3	+7	2 1	.	110	.	1 1	.	3 3	.	4 7	.	5 7	.	3	.	11 11
5.	-2	+6	2 2	.	2 1	.	1 3	.	3 4	.	4 8	.	5 7	.	4	über 0	12 3
6.	-1	+4	2 4	.	2 3	.	1 5	.	3 7	.	4 10	.	5 9	.	2	.	12 3
7.	-1	+4	2 4	.	2 6	.	1 7	.	3 9	.	5	.	6	.	0	.	11 10
8.	-4	+6	2 3	.	2 7	.	1 9	.	3 10	.	5 2	.	6 2	.	0 0	.	11 6
9.	-4	+5	2 2	.	2 5	.	1 8	.	3 11	.	5 2	.	6 3	.	6	.	12
10.	-1	+3	2	.	2 3	.	1 6	.	3 11	.	5 1	.	6 2	.	8	.	13 6
11.	0	+3	2	.	2 1	.	1 5	.	3 7	.	4 11	.	6	.	6	.	12 6
12.	-2	+2		.	2 1	.	1 5	.	3 7	.	4 10	.	5 11	.	5	.	12 6
13.	0	0 11		.	2	.	1 5	.	3 7	.	4 11	.	6 1	.	110	.	14 3
14.	-1	0 2		.	2 1	.	1 5	.	3 7	.	4 11	.	6	.	1	.	13 6
15.	-2	0 2		Grundeis	2 3	.	1 6	.	3 7	.	4 11	.	6	.	5	.	12 5
16.	-6	+5	2	Grundeis	1 9	Grundeis	1 2	Grundeis	3 7	Grundeis	4 11	Grundeis	6 1	Grundeis	3	.	12 1
17.	-6	-1	110	.	2	.	1 5	.	3 5	.	4 9	.	5 9	.	unter 0	12	Grundeis
18.	-6	-3	1 7	.	1 7	.	1 5	.	3 6	.	5	.	5 10	.	1 Grundeis	12	Grundeis
19.	-2	0 1 5	.	.	1 9	.	1 3	.	3 8	.	4 11	.	6	.	3 6	Eisstand	12 6
20.	-1	0 1 7	.	.	1 6	.	1 3	.	3 5	.	4 10	.	6 7	.	4 3	.	12 7
21.	-2	0 1 7	.	.	1 6	.	1 2	.	3 4	.	4 7	.	6	.	11	.	6
22.	-5	+1	1 5	Eisstand	1 5	.	1	.	3 3	.	4 6	.	7	.	3 3	.	10 10
23.	-3	+2	2 1	.	1 4	.	11	.	3 3	.	4 5	.	10 3	Eisstand	3 3	.	10 9
24.	-4	+1	1 10	.	1 5	.	10	.	3 1	.	5 2	.	9 6	.	3	.	10 10
25.	-6	+2	2 9	.	1 4	.	8	.	3 2	.	9	.	10	.	2 3	.	11 6
26.	+1	+1	2 1	.	1 4	.	1	.	3 7	.	8 11	Eisstand	9	.	11	.	11 8
27.	-1	+1	2 6	.	1 6	.	1 2	.	6 2	Eisstand	9	.	8 3	.	1 7	.	10 8
28.	-4	+1	4 4	.	3	.	1 6	.	6 11	.	9 3	.	8 1	.	1 6	.	10 6
29.	-2	+1	4	.	4	.	2	.	6 6	.	8	.	11	.	2	.	10 2
30.	0	+4	2	.	3 11	.	3 6	.	7 6	Eisgang	11 6	.	10 4	Eisgang	2 6	.	10 10
December 1854.																	
1.	-1	0 4 3	Grundeis	4	Grundeis	3 3	Grundeis	6 11	Eisgang	9 8	Eisgang	12	Eisstand	4 9	Eisstand	10 11	Eisgang
2.	0	+1	4 10	.	4 3	.	3 7	.	6 11	.	9 9	.	12 10	.	5 1	.	11 2
3.	-1	0 5 4	.	.	4 6	.	4	.	7 3	.	10 2	Eisstand	13 3	.	5 5	.	12 2
4.	-2	0 5 6	.	.	5 8	.	4 8	.	8	.	12 1	Eisgang	13 4	.	5 10	.	11 11
5.	0	0 5 1	.	.	5 7	.	5	.	8 8	.	14 10	Eisgang	13 4	Eisgang	5 3	.	11 6
6.	0	+1	4 10	.	5 4	.	4 6	.	8 5	.	13	.	15 9	.	6 5	.	11 3
7.	-1	+1	4 8	.	5 1	.	4 3	.	8	.	12 8	.	15 9	Eisstand	8 2	.	11 8
8.	0	0 4 6	.	.	4 10	.	4	.	7 7	.	12 5	.	19 5	.	7 11	.	11 11
9.	0	0 4 7	Eisfrei	4	4 10	Eisfrei	4	Eisfrei	7 4	Eisfrei	12 1	Eisfrei	19	.	7 10	.	11 6
10.	0	+2	4 7	.	4 10	.	4	.	7 2	.	12	.	18 10	.	7 6	.	12
11.	0	+1	4 10	.	5	.	4 1	.	7	.	11 11	.	18 9	.	7 4	.	12
12.	0	+1	5 9	.	5 3	.	4 5	.	6 11	.	11 5	.	18 9	.	7 3	.	11 8
13.	0	0 11 7	.	.	6 4	.	5 4	.	7 5	.	11 11	.	18 11	.	7 4	.	11 8
14.	-1	0 9 7	.	.	6 4	.	5 7	.	7 10	.	12 9	.	19 9	.	8	.	10 11
15.	0	0 5 3	.	.	6	.	5 7	.	7 7	.	12 8	.	19 10	.	8 2	.	12 1
16.	0	0 4 10	.	.	5 7	.	4 9	.	7	.	11 10	.	19 3	.	8 4	.	12 2
17.	-2	0 4 7	.	.	5 3	.	4 4	.	6 8	.	10 10	.	19 4	.	7 8	.	12 4
18.	0	0 4 6	.	.	4 11	.	4	.	6 4	.	10 5	.	19	.	7 3	.	12
19.	5	-1	4 7	Grundeis	4 11	Grundeis	4 10	Grundeis	6 2	Grundeis	10 3	Grundeis	18 8	.	6 10	.	12
20.	-21	-3	4 4	.	4 9	.	4	.	6 1	.	10 10	.	18 2	.	7 3	.	11 11
21.	-4	0 4 2	.	.	4 7	.	4 1	.	6 4	.	12 3	.	17 7	.	5 10	.	12 1
22.	-1	1 1 1	.	.	4	.	3 10	.	6 2	.	14 3	Eisstand	15 11	.	4 9	.	11 10
23.	+3	-1	4 8	.	4 1	.	3 5	.	8	.	14 3	.	15	.	4 6	.	12 1
24.	-12	0 6		.	5	.	4 8	.	9 5	.	14 3	.	15	.	3 10	.	12 10
25.	-1	0 6		.	6 7	.	5 10	.	12 5	.	14 5	.	15	.	3 10	.	11 11
26.	0	+2	5 7	.	6 7	.	5 9	.	13 6	.	17 6	Eisgang	16 3	.	4 4	.	12 4
27.	+1	+2	5 4	.	5 9	.	5	.	13 4	.	17 11	Eisgang	16 6	.	6 3	.	12 4
28.	0	0 5 2	.	.	5 9	.	5	.	13 6	.	18	.	17	.	6 7	.	12 9
29.	-2	+1	5	.	5 8	.	4 10	.	13 6	Eisstand	16 11	.	17	.	5 8	.	12 9
30.	+2	+2	4 9	.	5 6	.	4 9	.	15 9	.	16 5	.	16 4	.	5	.	12 4
31.	+1	+2	4 10	.	5	.	4 6	.	17	.	15 5	.	16	.	4 9	.	12 3
Januar 1855.																	
1.	-1	+2	5 1	.	5 4	Grundeis	4 6	Grundeis	16 10	Eisstand	15 11	Eisstand	15 10	Eisstand	4 6	Eisstand	12 4
2.	0	+1	5 2	.	5 6	.	4 9	.	16 8	.	15 11	.	16	.	4 11	.	14 1
3.	-2	+1	5 7	.	5 11	.	5 1	.	16 7	.	15 11	.	15 10	.	5	.	13 10
4.	0	+1	5 8	.	6 4	.	5 7	.	16 4	.	16	.	15 9	.	4 10	.	13 3
5.	+2	+2	5 4	.	6 5	.	6 3	.	16 3	.	15 10	.	15 7	.	4 7	.	12 3

Datum.	Temperatur		Thorn.		Culm.		Grandenz.		Kurschbrack.		Montaner Spitz.		Dirschau.		Bollenbude.		Pfläanderder Schleuse.	
	Morgens	Mittags	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand.
6.	+	+	5.2	.	5.11	Grundeis	6.6	Grundeis	15.9	Eisstand	15.5	Eisstand	15.7	Eisstand	4.5	Eisstand	12.2	Eisfrie
7.	0	+	5.3	.	5.9	.	7.	.	15.8	.	15.2	.	15.6	.	4.6	.	12.10	.
8.	+	+	5.6	.	5.10	Eisfrie	6.8	Eisfrie	16.	Eisgang	15.4	Eisgang	15.7	.	4.4	.	12.8	.
9.	+	+	5.10	.	6.4	.	6.	.	14.1	.	17.8	Eisstand	18.2	.	5.11	.	12.3	.
10.	1	0	6.3	.	6.6	.	5.9	.	13.11	.	18.1	.	19.5	.	6.1	Eisgang	12.5	Eisgang
11.	1	0	6.94	.	6.10	.	6.1	.	13.11	.	18.	.	19.3	.	5.3	.	13.11	.
12.	1	1	7.2	.	7.3	Grundeis	6.8	Grundeis	14.	.	17.10	.	19.1	.	5.10	Eisstand	13.	.
13.	2	1	7.7	.	8.1	.	7.2	.	14.5	.	17.9	.	19.1	.	6.3	.	14.5	.
14.	4	2	8.4	.	8.5	.	7.11	.	15.9	.	17.4	.	18.1	.	5.10	.	13.11	.
15.	7	7	9.7	.	9.3	.	9.10	.	16.2	Eisstand	17.2	.	18.2	.	4.10	.	13.1	.
16.	5	4	9.9	Grundeis	9.9	Eisgang	14.	Eisgang	17.6	.	16.84	.	17.7	.	4.10	.	12.10	Grundeis
17.	15	12	10.9	.	9.4	.	17.9	Eisstand	17.8	.	16.5	.	16.6	.	3.7	.	12.7	.
18.	18	12	10.9	Eisstand	11.9	Eisstand	16.6	.	17.6	.	16.9	.	16.9	.	3.8	.	11.11	.
19.	15	12	10.9	.	11.5	.	13.7	.	16.8	.	16.8	.	16.8	.	4.1	.	11.9	.
20.	18	16	11.9	.	10.10	.	15.	.	16.9	.	16.7	.	16.1	.	3.10	.	11.9	.
21.	5	3	10.9	.	10.	.	14.	.	16.4	.	16.4	.	15.7	.	3.10	.	11.9	.
22.	4	3	10.9	.	9.2	.	13.	.	15.9	.	15.8	.	14.11	.	3.6	.	11.8	.
23.	5	6	10.2	.	8.4	.	12.	.	14.9	.	14.10	.	14.11	.	2.8	.	11.7	.
24.	10	10	10.3	.	7.11	.	11.	.	13.11	.	13.11	.	12.7	.	2.4	.	11.6	.
25.	10	10	10.6	.	7.9	.	11.3	.	13.3	.	13.5	.	12.	.	1.10	.	11.3	.
26.	5	8	10.4	.	7.7	.	11.	.	12.10	.	12.5	.	11.3	.	1.2	.	11.4	.
27.	7	8	10.3	.	7.6	.	10.10	.	12.6	.	11.9	.	10.9	.	1.2	.	10.5	.
28.	13	14	10.3	.	7.6	.	10.7	.	12.6	.	11.10	.	10.6	.	1.2	.	10.11	Eisstand
29.	5	7	10.10	.	7.4	.	10.8	.	12.5	.	11.9	.	10.5	.	1.7	.	11.2	.
30.	15	8	10.2	.	7.7	.	10.8	.	12.3	.	11.9	.	10.4	.	1.10	.	11.2	.
31.	19	19	7.4	.	8.6	.	12.	.	12.1	.	11.6	.	10.1	.	1.8	.	10.7	.
Februar 1855.																		
1.	16	12	7.5	Eisstand	8.3	Eisstand	11.6	Eisstand	12.4	Eisstand	11.8	Eisstand	10.1	Eisstand	1.7	Eisstand	10.7	Eisstand
2.	20	11	7.84	.	8.5	.	11.8	.	12.6	.	12.	.	10.4	.	1.6	.	10.6	.
3.	6	2	8.	.	8.8	.	11.10	.	12.8	.	12.8	.	10.8	.	1.10	.	10.7	.
4.	7	2	8.1	.	8.10	.	12.4	.	12.10	.	12.4	.	11.	.	1.11	.	10.7	.
5.	5	2	8.1	.	9.	.	12.5	.	13.	.	12.8	.	11.3	.	2.	.	10.8	.
6.	7	2	8.1	.	9.2	.	12.5	.	13.2	.	12.9	.	11.7	.	2.3	.	10.10	.
7.	5	1	8.11	.	9.3	.	12.9	.	13.3	.	13.3	.	10.10	.	2.4	.	10.8	Eisgang
8.	11	10	8.1	.	9.3	.	12.10	.	13.5	.	13.24	.	12.2	.	2.4	.	11.1	.
9.	19	12	8.1	.	9.3	.	12.11	.	13.5	.	13.4	.	12.4	.	2.4	.	10.7	.
10.	20	12	8.1	.	9.3	.	12.10	.	13.6	.	13.4	.	12.6	.	2.3	.	10.5	Eisstand
11.	14	11	8.	.	9.2	.	12.10	.	13.6	.	13.5	.	12.7	.	2.4	.	10.7	.
12.	9	4	7.11	.	9.2	.	12.8	.	13.6	.	13.5	.	12.8	.	2.4	.	11.	.
13.	17	10	7.10	.	9.1	.	12.8	.	13.5	.	13.5	.	12.8	.	2.3	.	10.7	.
14.	14	9	7.10	.	9.	.	12.7	.	13.3	.	13.4	.	12.8	.	2.1	.	10.10	.
15.	9	7	7.10	.	9.	.	12.6	.	13.2	.	13.3	.	12.8	.	2.2	.	11.8	.
16.	9	6	7.10	.	9.	.	12.6	.	13.2	.	13.24	.	12.8	.	2.2	.	11.6	.
17.	10	6	7.9	.	9.	.	12.5	.	13.2	.	13.2	.	12.7	.	2.1	.	11.	.
18.	15	9	7.9	.	8.11	.	12.4	.	13.1	.	13.2	.	12.6	.	2.	.	11.	.
19.	11	6	7.8	.	8.11	.	12.3	.	13.	.	13.1	.	12.6	.	2.	.	10.10	.
20.	12	4	7.1	.	8.10	.	12.3	.	13.	.	13.2	.	12.5	.	1.11	.	10.8	.
21.	13	6	7.6	.	8.10	.	12.3	.	13.	.	13.	.	12.5	.	1.11	.	10.9	.
22.	19	11	7.5	.	8.9	.	12.2	.	12.11	.	12.11	.	12.4	.	2.	.	10.8	.
23.	12	6	7.3	.	8.8	.	12.1	.	12.10	.	12.11	.	12.3	.	1.11	.	10.8	.
24.	13	4	7.3	.	8.7	.	12.	.	12.9	.	12.9	.	12.2	.	1.11	.	10.6	.
25.	6	1	8.1	.	8.7	.	11.10	.	12.8	.	12.9	.	12.1	.	1.9	.	10.7	.
26.	0	2	9.	.	9.	.	12.3	.	12.7	.	12.8	.	12.	.	1.8	.	10.10	.
27.	6	2	9.3	.	9.9	.	13.	.	12.11	.	12.10	.	12.2	.	1.9	.	10.10	.
28.	8	4	8.11	.	10.2	.	13.8	.	12.6	.	13.5	.	12.7	.	1.11	.	11.	.
März 1855.																		
1.	19	3	8.6	Eisstand	10.2	Eisstand	13.10	Eisstand	13.16	Eisstand	13.10	Eisstand	13.3	Eisstand	2.7	Eisstand	10.6	Eisstand
2.	3	4	8.6	.	9.6	.	13.2	.	14.	.	14.1	.	13.8	.	3.9	.	10.7	.
3.	1	2	10.	.	9.6	.	13.2	.	13.9	.	14.1	.	13.9	.	3.9	.	10.8	.
4.	0	4	7.8	.	9.2	.	12.10	.	13.7	.	13.10	.	13.8	.	3.9	.	11.	.
5.	1	4	7.8	.	9.	.	12.7	.	13.4	.	13.11	.	13.5	.	3.5	.	10.10	.
6.	1	3	8.1	.	8.11	.	12.6	.	13.2	.	13.1	.	13.1	.	3.3	.	11.3	.
7.	1	1	7.11	.	8.11	.	12.5	.	13.	.	13.24	.	12.10	.	3.	.	10.10	.
8.	1	2	8.34	.	9.1	.	12.7	.	13.	.	13.2	.	12.8	.	2.11	.	11.3	.
9.	1	1	8.10	.	9.5	.	12.10	.	13.1	.	13.2	.	12.8	.	2.11	.	11.4	.
10.	2	1	9.5	.	9.9	.	13.4	.	13.5	.	13.4	.	12.10	.	2.10	.	11.4	.
11.	3	1	10.	.	10.4	.	13.10	.	13.8	.	13.3	.	12.8	.	2.1	.	11.4	.
12.	3	0	10.11	.	10.9	.	14.5	.	14.1	.	14.	.	13.8	.	3.6	.	11.1	.
13.	8	0	12.	.	11.3	.	15.	.	14.8	.	14.4	.	14.2	.	3.9	.	11.2	.
14.	2	1	12.11	.	12.2	.	15.9	.	15.2	.	14.8	.	14.9	.	4.1	.	11.	.
15.	1	1	13.7	.	13.6	.	16.7	.	15.9	.	15.9	.	15.4	.	4.1	.	11.3	.
16.	0	1	14.1	.	13.6	.	17.2	.	16.5	.	15.10	.	16.2	.	5.4	.	11.2	.
17.	2	1	14.4	.	13.11	.	17.11	.	17.2	.	16.6	.	17.2	.	6.	.	11.3	.
18.	1	1	14.7	.	14.4	.	18.6	.	17.9	.	17.5	.	18.1	.	6.9	.	11.	.
19.	0	1	14.7	.	14.7	.	18.11	.	18.3	.	18.21	.	18.8	.	7.8	.	11.4	.

Datum.	Temperatur Mittags.	Thorn.		Culm.		Grandenz.		Kunzebrack.		Neutauer Spitze.		Dirschau.		Bollenbode.		Pilsenerdorfer Schleuse.	
		Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand	Wasser-stand F./Z.	Eisgang oder Eisstand
20.	0 + 2	14 3	Eisstand	14 9	Eisstand	19 3	Eisstand	18 6	Eisstand	18 8 1/2	Eisstand	19 2	Eisstand	8 5	Eisstand	12	Eisstand
21.	0 + 1	13 8	"	14 7	"	19 2	"	18 7	"	18 11 1/2	"	19 4	"	8 10	"	12	"
22.	- 1 + 1	13 4	"	14 3	"	19 1	"	18 7	"	19	"	19 5	"	9	"	11	8
23.	+ 2 + 2	13 4	"	13 11	"	18 7	"	18 5	"	18 11 1/2	"	19 4	"	9 2	"	11 10	"
24.	+ 2 + 2	13 7 1/2	"	13 8	"	18 4	"	18 2	"	18 8 1/2	"	19 3	"	9	"	11 8	"
25.	+ 1 + 1	14 6 7	Eisgang	13 9	"	18 3	"	18 1	"	18 6	"	19 2	"	8 11	"	11 8	"
26.	0 + 2	19 4 1	"	21 6	Eisgang	19	"	18 2	"	18 6	"	19 3	"	8 10	"	11 8	"
27.	- 2 + 2	21 7	"	21 3	"	25 9	"	27 6	Eisgang	19 8	"	19 8	"	9 1	"	11 9	Eisgang
28.	- 2 + 2	21 0	"	21 1	"	21 5	"	23 9	Abends	28 6	Eisgang	24 5	Eisgang	9 3	Eisgang	13 6	"
29.	- 1 + 1	19 4 1	"	22 8	"	20 2	"	22 3	"	21 11	Morgens	19 11	"	5 6	"	11 11	"
30.	- 3	18 11 1	"	20 9	"	21 2	"	22 2	"	21 9	"	19 5	"	3 11	"	11 6	"
31.	0 + 2	18 3	"	19 3	"	20 2	"	21 3	"	20 7 1/2	"	18 4	Morg. 8 Uhr, wieder Eis- stand hat 17. Febr. v. J.	3 5	"	11 6	"

Tabelle,

Beilage C.

enthaltend die summarische Zusammenstellung der Wasserstände des Weichselstromes in den Monaten
Mai bis September der Jahre 1809 bis 1856.

Jahr.	Mai.	Juni.	Juli.	August.	Septbr.	Jahr.	Mai.	Juni.	Juli.	August.	Septbr.
Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.	Fufs. [Zoll.
1809	260 6	131 1 1/2	131 9	165 1	133 7	1837	345 6	255 10	207 6	134 1 1/2	108 7 1/2
1810	181 4	144 7	143	123 11	79 2 1/2	1838	224 2	167 2	127 7	182 11	148 5 1/2
1811	120 4 1/2	70 11	59 3	40 5	30 10	1839	327 5	221 4	184 4 1/2	178 2	304 6 1/2
1812	244 5	131 5	141 3	284 2 1/2	178 3 1/2	1840	268 7 1/2	231 11 1/2	203 4 1/2	241 9	238 5
1813	184 4 1/2	157 1	209 4 1/2	203 10	380 9	1811	243 2	127 6	127 9	90 10 1/2	54 7 1/2
1814	227 8 1/2	195 4 1/2	193	184 1	164 6 1/2	1812	131 10	83 1	40 7 1/2	44 3	5 8
1815	222 9	161 9 1/2	232 11 1/2	276 4 1/2	231 4 1/2	1843	61 1	169 8 1/2	139 4	207 7	103 9 1/2
1816	283 2 1/2	213 5 1/2	276 3 1/2	216 2 1/2	206 5 1/2	1844	276 10	169 10 1/2	230 1	406 0	254 3
						1845	321 6	210 6	215 4 1/2	266 2	141 3 1/2
						1846	208 0	128 7	91 1	142 1	87 6
	1744 8 1/2	1205 8 1/2	1375 10 1/2	1196 2	1404 8 1/2	2125	1 1/2	1708 6 1/2	1506 1	1893 10	1418 10 1/2
	7,093	5,029	5,507	6,022	5,933	7,022	4,818	6,100	4,810	4,810	4,810
1817	295 5	239 1 1/2	161 8 1/2	185 8	182 3 1/2	1847	132 7	150 9	156 7	165 8	135 4
1818	193 6 1/2	135 6	163 1 1/2	136 11	130 11 1/2	1848	101 10	125 9	82 5	50 9	26 9
1819	213 2	146 7	129 9 1/2	153 9 1/2	142 11 1/2	1849	219 8	129 10	79 5	61 2	142 9
1820	205 7 1/2	159 11 1/2	176	157	143 4 1/2	1850	215 10	124 9	106 2	80	81 10
1821	195 8 1/2	176 5	285 9 1/2	255 9 1/2	204 7 1/2	1851	146 1	160 11	180 1	244 11	227 2
1822	215 7	125 6 1/2	97 11	121 6	117 4	1852	225 10	103 9	62 9	44 1	59 6
1823	217 6	237 7	224 4 1/2	159 3	123 10 1/2	1853	392 7	194 4	209 7	259 1	185 8
1824	211 8 1/2	206 8	271 6 1/2	179 5 1/2	129 11	1854	198 2	179 8	255 7	195 2	176 3
1825	218 7	190	167 5	190 8 1/2	133 8	1855	335 2	217 5	239 6	264 6	187 11
1826	267 9 1/2	175 10	127 3 1/2	207 4 1/2	121 8	1856	186 6	170 2	122	55 1	37 10
	2294 7 1/2	1795 2	1905 5 1/2	1717 6 1/2	1439 8	2154	3	1576 4	1575 1	1423 5	1291 8
	7,002	5,004	5,000	5,007	4,700	6,000	5,001	5,000	4,301	4,300	4,300
1827	180 2 1/2	142 9	91 2	88 0	88 5 1/2	1828	150 3 1/2	117 9	223 7 1/2	113 11 1/2	198 10 1/2
1828	150 3 1/2	117 9	223 7 1/2	113 11 1/2	198 10 1/2	1829	204 5 1/2	270 2 1/2	241 3 1/2	200 8	168 5 1/2
1829	204 5 1/2	270 2 1/2	241 3 1/2	200 8	168 5 1/2	1830	335 2 1/2	228 7	108 7 1/2	118 5	112 3 1/2
1830	335 2 1/2	228 7	108 7 1/2	118 5	112 3 1/2	1831	169 1 1/2	135 11	197 2 1/2	173 4 1/2	141 9
1831	169 1 1/2	135 11	197 2 1/2	173 4 1/2	141 9	1832	127 3 1/2	130 7 1/2	127 9	109 4 1/2	130 11 1/2
1832	127 3 1/2	130 7 1/2	127 9	109 4 1/2	130 11 1/2	1833	181 4 1/2	107 1 1/2	117 9	149 0	158 11 1/2
1833	181 4 1/2	107 1 1/2	117 9	149 0	158 11 1/2	1834	200 4 1/2	112 5	90 8 1/2	73 3 1/2	72 9
1834	200 4 1/2	112 5	90 8 1/2	73 3 1/2	72 9	1835	157 6 1/2	88 7	101 4 1/2	93 6 1/2	64 6 1/2
1835	157 6 1/2	88 7	101 4 1/2	93 6 1/2	64 6 1/2	1836	136 1	110 9	81 6	69 9	68 7
1836	136 1	110 9	81 6	69 9	68 7						
	1931 10 1/2	1451 8 1/2	1450 0	1219 4 1/2	1204 9 1/2						
	6,393	4,850	4,017	3,033	4,011						

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VIII.

T a -

enthaltend eine Zusammenstellung der Wasserstände im

Jahr.	Summa der Wasserstände.		Mittlerer Wasser- stand.	Niedrigster Wasserstand.		Höchster Wasserstand			
				Monat und Datum.	Pegel- höhe.	kein Eisgange.		bei eisfreiem Strome.	
	Fuß.	Zoll.	Fuß.			Fuß/Zoll.	Monat und Datum.	Pegel- höhe.	Monat und Datum.
1809	2925	4	7,110	3. Septbr.	3 6	14. Februar	16 10	10. Mai	12 .
1810	1929	4	5,166	7. Octbr.	1 10	15. März	15 6	16. März	15 6
1811	1519	61	3,807	27. Septbr.	2 10	11. März	11 11	15. März	12 84
1812	2341	12	6,206	26. Juni	3 4	14. März	8 4	20. August	12 114
1813	2946	82	8,873	20. Juni	4 .	27. Februar	16 114	3. Septbr.	22 3
1814	2592	01	7,101	27. Octbr.	4 12	4. April	17 41	5. April	15 3
1815	2941	42	8,858	18. Juni	4 10	9. März	15 4	7. August	12 3
1816	3563	41	9,130	24. August	5 5	19. März	20 7	25. März	15 9
Summa der Wasser- stände von 1809 bis 1816 incl.	20258	617	6,423 Fuß.	Mittlerer Wasserstand von 1809 bis 1816 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1809 bis 1816 incl. . .									
1817	2966	94	8,128	4. Oct. 1. Nov.	4 3	4. Februar	16 5	14. März	14 41
1818	2613	94	7,141	20. Decbr.	3 51	31. Januar	19 7	7. März	13 11
1819	2186	111	5,287	17. Octbr.	2 10	13. Februar	9 7	12. April	14 1
1820	2740	101	7,899	6. Septbr.	3 9	22. Decbr.	15 4	13. April	13 61
1821	3262	4	8,491	15. Juni	5 .	25. März	18 1	12. Octbr.	13 7
1822	2161	4	5,811	12. Juni	2 11	14. Februar	19 9	28. März	12 .
1823	2132	101	5,843	26. Septbr.	3 31	13. März	17 .	28. Juni	12 .
1824	2287	101	6,911	6. Octbr.	3 81	13. März	17 .	7. Juli	13 11
1825	2353	3	6,453	21—27. Oct.	3 7	12. Februar	12 71	25. April	11 34
1826	2176	9	5,683	4—12. Nov.	2 91	4. Januar	8 9	15. April	13 .
Summa der Wasser- stände von 1817 bis 1826 incl.	24885	10	6,843 Fuß.	Mittlerer Wasserstand von 1817 incl. bis 1826 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1817 bis 1826 incl. . .									
1827	2167	6	5,828	21—27. Oct.	2 3	12. März	19 11	3. April	13 51
1828	2326	71	6,188	27. Juni	3 31	31. Decbr.	20 .	8. Juli	13 3
1829	3477	741	9,188	7. Octbr.	4 81	7. April	23 41	14. April	12 61
1830	2641	6	7,237	9. Septbr.	3 41	25. März	15 11	28. März	20 31
1831	2469	1	6,766	1—10. Nov.	3 1	27. März	16 4	10. April	3 1
1832	1765	61	4,933	28. August	2 11	20. März	6 7	26. Septbr.	6 11
1833	2085	71	5,714	13. Juli	3 34	21. Februar	15 2	27. März	9 10
1834	1957	51	5,363	27. Sept. bis					
1835	1457	9	3,843	5. Octbr.	1 9	21. Februar	17 3	31. Januar	13 51
1836	1736	31	4,183	19. Novbr.	1 61	3. Februar	8 2	14. April	6 41
				4—6. Septbr.	1 10	10. März	12 3	13. März	13 11
Summa der Wasser- stände von 1827 bis 1836 incl.	22084	1111	6,047 Fuß.	Mittlerer Wasserstand von 1827 incl. bis 1837 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1827 bis 1836 incl. . .									
1837	2624	3	7,186	5—10. Sept.	3 1	26. März	18 91	16. Mai	17 .
1838	2237	71	6,130	13—19. Oct.	3 .	25. März	18 8	1. April	14 3
1839	2619	1	7,175	1. August	3 4	31. März	19 8	3. Septbr.	17 3
1840	3247	91	8,873	4. August	5 1	2. Februar	16 1	31. August	13 6
1841	2156	31	5,807	10. Novbr.	1 5	25. März	20 71	29. März	19 4
1842	1077	81	2,952	21. Septbr.	0 41	12. März	6 6	11. April	8 1
				(unter 6)					
1843	2064	91	5,166	26. Mai	1 51	2. Februar	15 8	19. August	12 10
1844	3485	4	9,232	6. Juli	3 111	2. April	14 7	1. August	21 6
1845	2874	11	7,878	2. Octbr.	3 10	8. April	21 7	21. April	18 3
1846	2762	1	7,367	24. Novbr.	1 3	8. März	20 3	11. März	17 6
Summa der Wasser- stände von 1837 bis 1846 incl.	25149	91	6,987 Fuß.	Mittlerer Wasserstand von 1837 incl. bis 1846 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1837 bis 1846 incl. . .									

belle,

Weichselströme seit dem Jahre 1809 bis incl. 1856.

Bellage D.

Höchste Wasserstände in den Monaten																	
Mai.			Juni.			Juli.			August.			September.					
Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.				
	Fufs.	Zoll.		Fufs.	Zoll.		Fufs.	Zoll.		Fufs.	Zoll.		Fufs.	Zoll.			
10	12	.	1	5	2	31	6	10	8	7	.	21	5	7			
2	7	11	6	6	1	5	5	9	1	4	5	1	3	7			
3	4	5	1	2	10	22	2	6	1	1	7	1	1	2			
6	9	6	3	7	.	17	6	2	20	12	11	1	9	9			
27	8	6	29	7	8	31	10	10	1	11	2	3	22	2			
1	8	10	19	9	0	7	7	11	2	9	4	16	6	2			
5	10	7	5	6	7	16	9	11	7	11	20	20	10	10			
25	11	11	29	10	8	27	11	7	30	10	10	1	9	.			
.	73	8	.	55	2	.	61	7	.	70	6	.	68	3			
.	9,219 Fufs.		.	6,517 Fufs.		.	7,003 Fufs.		.	8,017 Fufs.		.	8,326 Fufs.				
14	11	2	9	11	6	28	7	1	4	7	6	15	7	3			
1	7	3	11	5	5	21	7	3	1	5	5	25	5	10			
18	11	3	9	5	10	10	5	10	30	10	4	1	10	1			
11	8	3	23	6	4	7	10	4	6	7		21	8	7			
1	8	9	27	9	3	5	12	10	22	10	9	25	11	8			
21	8	9	1	5	4	31	4	1	29	4	4	2	5	1			
5	9	.	28	12	1	1	9	8	1	5	10	6	6	4			
1	8	7	7	8	6	7	13	9	1	6	10	7	5	1			
28	10	7	1	7	11	2	7	.	25	8	11	1	6	4			
13	11	6	1	7	7	1	4	11	6	10	11	3	5	3			
.	95	2	.	79	10	.	80	3	.	77	5	.	68	6			
.	9,316 Fufs.		.	7,945 Fufs.		.	8,029 Fufs.		.	7,743 Fufs.		.	6,994 Fufs.				
3	6	10	23	5	6	1	4	.	8	3	11	11	3	4			
3	6	8	13	4	11	8	13	3	8	7	3	9	10	2			
23	10	3	20	11	10	19	10	3	17	8	5	1	7	7			
1	14	8	5	8	11	1	6	5	5	4	7	28	4	3			
1	7	2	19	5	2	22	8	5	9	7	6	25	5	3			
29	4	10	27	5	11	1	5	.	16	4	4	26	6	1			
1	8	7	1	3	11	24	4	10	13	6	2	26	9	4			
1	8	3	1	4	5	1	3	9	28	3	2	3	3	10			
4	6	3	1	4	1	14	4	6	6	3	7	1	2	6			
1	5	4	19	4	3	1	3	2	15	2	6	13	2	10			
.	78	10	.	59	1	.	63	9	.	51	6	.	65	3			
.	7,091 Fufs.		.	5,012 Fufs.		.	6,315 Fufs.		.	5,132 Fufs.		.	5,323 Fufs.				
16	17	.	29	10	.	3	11	7	4	5	4	30	6	8			
1	11	6	21	7	2	1	5	2	5	8	.	3	6	4			
8	13	3	5	10	2	1	5	7	31	14	2	3	17	7			
27	12	8	1	9	7	4	10	2	31	13	6	1	13	10			
1	9	8	3	5	11	13	6	13	3	9	2	2	2	2			
21	7	5	18	5	.	19	2	8	11	3	1	29	0	2			
1	3	3	23	7	2	13	7	.	19	12	10	17	4	9			
1	12	10	4	4	.	31	19	11	1	21	6	1	10	1			
1	13	10	9	9	1	30	15	4	1	13	10	1	8	4			
1	8	3	3	5	6	2	3	5	20	7	10	3	4	8			
.	109	4	.	77	4	.	87	5	.	102	10	.	74	7			
.	10,911 Fufs.		.	7,735 Fufs.		.	8,741 Fufs.		.	10,263 Fufs.		.	7,465 Fufs.				

Jahr.	Summa der Wasserstände.		Mittlerer Wasserstand.	Niedrigster Wasserstand		Höchster Wasserstand			
				Monat und Datum.	Pegelhöhe.	beim Eingange.		bei eiafreiem Strome.	
	Fufs.	Zoll.	Fufs.			Fufs./Zoll.	Monat und Datum.	Pegelhöhe.	Monat und Datum.
	Fufs.	Zoll.	Fufs.	Fufs./Zoll.	Fufs./Zoll.	Fufs./Zoll.	Fufs./Zoll.	Fufs./Zoll.	Fufs./Zoll.
1847	1895	.	3,161	12. Juni	2 3	28 März	8 11	23. Juni	10 6
1848	1480	2	4,003	23. Septbr.	0 5	2. März	13 8	9. März	10 2
1849	2161	6	4,093	24. August	1 5	4. Februar	18 10	25. Februar	13 9
1850	2465	.	8,712	7. Septbr.	1 6	15. März	18 3	17. April	14 16
1851	2577	8	6,992	1. Novbr.	3 6	23. März	16 4	20. Decbr.	13 7
1852	1640	8	4,107	13-18 Oct.	5	15. Februar	9 6	9. April	12 5
1853	2330	9	8,010	12. Januar	0 4	10. April	14 3	3. Mai	17 3
1854	2734	10	7,102	24. Novbr.	3 1	18. März	22 6	30. Juli	13 1
1855	3571	9	9,769	2. Decbr.	3 3	27. März	27 6	9. Mai	14 2
1856	1886	8	5,169	4-6. Novbr.	1	19. Februar	13 7	15. April	10 1
Summa der Wasserstände von 1847 bis 1856	23244	.	6,302 Fufs.	Mittlerer Wasserstand von 1847 bis 1856 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1847 bis 1856 incl.									

Zusammenstellung der Wasserstände vom

In den Jahren	Summa der Wasserstände.		Mittlerer Wasser- stand.	Niedrigster Wasserstand		Höchster Wasserstand beim Eingange. bei freiem Strome.			
				Im Jahre	Pegel- höhe.	Datum.		Pegel- höhe.	Datum.
	Fufs.	Zoll.	Fufs.		Fufs. Zoll.		Fufs. Zoll.		Fufs. Zoll.
1809 bis 1816	20258	6 7/8	6,322	1811	10	den 19. März 1816	20 7	den 3. Septbr. 1813	22 2
1817 bis 1826	24985	10	6,933	1826	2 9 1/2	den 11. Febr. 1822	19 9	den 11. März 1817	14 4 1/2
1827 bis 1836	22084	11 1/2	6,017	1835	1 6 1/2	den 7. April 1829	23 4 1/2	den 25. März 1830	20 3 1/2
1837 bis 1846	25149	9 1/2	6,997	1842	unter 0 4 1/2	den 25. März 1811	20 7 1/2	den 1. August 1844	21 6
1847 bis 1856	23244	.	6,302	1853	4	den 27. März 1855	27 6	den 3. Mai 1853	17 3
	115726	2 1/2	6,000 Fufs.	Mittlerer Wasserstand von 1809 bis 1856 incl.					
Durchschnittlich höchste Wasserstände von 1809 bis 1856 . .									

Notizen, das Eisenbahnwesen betreffend,

gesammelt auf einer Reise nach Sardinien im April und Mai 1857.

(Mit Zeichnungen auf Blatt K, L und M im Text.)

Das erste Reiseziel war Cassel, um die Gebirgsstrecke der vor nicht langer Zeit dem Betriebe übergebenen hannoverschen Südbahn, zwischen Cassel und Göttingen, wenigstens flüchtig, kennen zu lernen. Diese Bahn trifft bekanntlich mit der Main-Weser-Eisenbahn und der Kurfürst Friedrich-Wilhelms-Nordbahn bei Cassel an einem hoch gelegenen, die Stadt beherrschenden Punkte, auf einer sogenannten Kopfstation zusammen. Zu nicht geringer Unbequemlichkeit für das Publicum und den Dienst wurden dort bis jetzt sämtliche Per-

sonen-Züge von einem dürftigen Interimisticum aus expedirt. Diesem Uebelstande abzuhelfen, scheint man endlich ernstlich beflissen zu sein. Schon erhebt sich ein mächtiges Gebäude im Rohbau, mit der Front der Stadt zugekehrt, zur Aufnahme von Expeditions- und Bureau-Lokalen bestimmt. Senkrecht zu demselben und parallel mit den Bahngeleisen schließt sich ein Flügel von großer Länge für die Wartesäle, Diensträume etc. an, auf der Straßenseite mit einer bedeckten Halle zur Vermittelung einer guten Verbindung der Räume des

Höchste Wasserstände in den Monaten											
Mal.			Juni.			Juli.			August.		
Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.		Datum.	Pegel- höhe.	
	Fufs.	1/2 Zoll.		Fufs.	1/2 Zoll.		Fufs.	1/2 Zoll.		Fufs.	1/2 Zoll.
1	6	3	23	10	6	31	8	5	9	9	3
4	5	-	1	6	8	26	4	11	5	2	4
29	9	7	1	7	10	26	2	10	31	7	10
1	9	9	4	5	2	23	7	8	5	3	9
29	5	11	1	9	8	24	9	10	6	12	4
11	8	9	1	5	2	12	2	8	31	2	6
3	17	5	1	7	8	12	12	10	29	11	-
2	8	10	8	6	1	30	13	1	31	8	2
5	14	2	1	10	2	23	8	7	25	9	11
1	7	4	3	8	10	2	7	3	1	2	9
.	92	10	.	77	9	.	78	1	.	69	10
.	9,182 Fufs.		.	7,173 Fufs.		.	7,199 Fufs.		.	6,993 Fufs.	
.			.			.			.	6,141 Fufs.	

Jahre 1809 incl. bis zum Jahre 1856 incl.

Summa der höchsten Wasser- stände Fuss. 1/2 Zoll.	Durch- schnittl. höchste Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Summa der höchsten Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Durch- schnittl. höchste Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Summa der höchsten Wasser- stände Fuss. 1/2 Zoll.	Durch- schnittl. höchste Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Summa der höchsten Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Durch- schnittl. höchste Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Summa der höchsten Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.	Durch- schnittl. höchste Wasser- stände, Fuss. 1/2 Zoll.					
73	8½	9,219	55	2	6,872	61	7½	7,709	70	6½	8,417	68	3½	8,130
95	2	9,314	79	10	7,882	80	3½	8,029	77	5½	7,743	69	6½	6,834
78	10½	7,991	59	1½	5,912	63	9	6,218	51	6½	5,192	55	3	6,935
109	1½	10,911	77	4	7,733	87	5	8,741	102	10	10,293	74	7½	7,483
92	10	9,183	77	9	7,735	76	1	7,898	69	10	6,992	67	5	6,761
450	.	349	1½	.	371	1½	.	372	2½	.	335	1½	.	6,988
.	.	9,332	.	.	7,213	.	.	7,753	.	.	7,753	.	.	6,988

Schmid.

Flügels unter einander und mit dem Hauptgebäude versehen. Der correspondirende zweite Flügel ist noch nicht angefangen, die Geleislage dieser theilweisen Ausführung entsprechend angeordnet. Die auf Blatt K beigefügte Skizze giebt ein ungefähres Bild vom Grundplane.

Die Lage des Bahnhofes bei Cassel, die Nothwendigkeit, die Werra und Fulda unter ungünstigen, durch das gebirgige Terrain bedingten Verhältnissen uebst dem Höhenrücken zwischen Weser und Leine zu überschreiten, verursachten bei der Ausführung der hannoverschen Südbahn auf der 7,8 Meilen langen Strecke zwischen Cassel und Göttingen keine geringen Schwierigkeiten. Man hat diese Schwierigkeiten auf das Glückliche zu überwinden gewußt, und ich zweifle nicht, daß jeder

Eisenbahn-Ingenieur durch die sorgfältige Auswahl der Linie und die vortreffliche Ausführung der Bauten mit der größten Befriedigung erfüllt werden wird. Es sind nicht allein die auf Blatt K dargestellten größeren Bauwerke, als die 122 Fufs hohe, aus 5 Bögen zu 72 Fufs Weite bestehende Brücke über die Fulda bei Kragehof, die 77½ Fufs hohe Brücke von 6 Bögen zu 60 Fufs Weite über die Werra bei Münden und der 69 Ruthen hanoöv. *) lange Tunnel bei Volkmarshausen, welche unsere Bewunderung erregen, als auch und fast vorzugsweise die solide und geschickte Ausführung aller derjeni-

*) Eine Ruthe hanoöv. = 16 Fufs; ein Fufs hanoöv. = 0,0010012 Fufs preussisch.

gen baulichen Anordnungen, durch welche die Gebirgsbahnen so schwierig und kostspielig zu werden pflegen. Dahin gehören die Vorrichtungen zum Schutz gegen Abrutschungen beim Anschnitt von Thalgehängen, die Befestigung der Böschungen überhaupt, die Entwässerung des Planums mit anliegenden Terrain und die zahllosen kleinen Brücken nebst Zubehör, von denen fast jede bei der Ungunst des Terrains zu einem kleinen Kunstwerk wurde.

Die Bahnstrecke ist überaus reich an Krümmungen, nirgends aber verabsäumt worden, zwischen zwei Curven entgegengesetzter Richtung ein Stück gerade Linie einzufügen. Auch hat man, wenn auch nicht ohne große Opfer, zu erreichen verstanden, daß der Radius der Curven im Allgemeinen nicht unter 1600 Fufs hinausgeht. Nur einige Mal wurde ein Radius von 1440 Fufs angewendet. Es ist dies eine erfreuliche Erscheinung in einer Zeit, wo man, im Hinblick auf die Fortschritte im Bau kräftiger und dabei im Radstand kurzer, resp. im Gestell gegliederter Locomotiven, die Nachtheile starker Krümmungen in den Bahnen des großen Verkehrs sehr häufig unterschätzt hat und, die Augen fast gewaltsam verschließend vor dem täglichen Anblick der gewaltigen Kraftanstrengungen, welche das Durchbringen einzelner Wagon oder ganzer Züge durch die horizontal liegenden Weichenstränge von 600 bis 800 Fufs Radius auf den Bahnhöfen erfordert, in Wort und That nicht selten die Ansicht von der Zulässigkeit so scharfer Curven in freier starkgeneigter Bahn als ohne besonderen Nachtheil für den Betrieb der Bahn verteidigt.

Das stärkste Neigungsverhältnis auf der Südbahn ist nördlich von der Wasserscheide zwischen Weser und Leine 1:60, südlich 1:80. Um nicht noch ungünstigere Steigungen zu erhalten, mußten ziemlich bedeutende Erdarbeiten ausgeführt werden. Auch hierin tritt uns bei diesem Unternehmen das Erkenntnis des hohen Werthes einer möglichst günstigen Tracirung der Bahnlinie entgegen. Und in der That, wenn man erwägt, daß der Bahnkörper fast das einzige Unveränderliche der Eisenbahnen ist, während Oberbau, Betriebsmittel, Bahnhofseinrichtungen etc., als der Abnutzung und Erneuerung unterworfen, öfter wechseln und hierbei die für die erste Einrichtung etwa beobachtete Oekonomie allmählig verlassen und jede Verbesserung leicht eingeführt werden kann, so sollte man die Ersparnisse vielmehr auf anderen Gebieten der Ausführung zu machen suchen, als bei den Arbeiten zur Herstellung des Planums. Die zu diesem Behuf angelegten Summen kommen dem Unternehmen für immer zu Gute, jeder darin gemachte Fehler rächt sich fort und fort. Eine, beaufs. augenblicklicher Vermeidung einer, oft nicht einmal erheblichen Ausgabe beliebte Überschreitung der sonstigen Maximal-Steigungen der Bahn wird für den Betrieb zum täglich fühlbaren Krebschaden.

Der Bahnhof in Cassel liegt um 124 Fufs höher als

der Bahnhof in Göttingen. Unmittelbar von letzterem aus erhebt sich die Bahn bis zur Scheitelstrecke auf dem Wasserscheider um 550 Fufs und bleibt dann in stetigem Fallen bis zur Werra-Brücke, deren Bahn 574 Fufs tiefer liegt.

Damit die Richtung und Höhenlage der Bahn jederzeit mit Leichtigkeit revidirt und rectificirt werden könne, ragen über das Planum in bestimmten Abständen von dem Bahngestänge und in mäßiger Entfernung von einander, Beides genau bestimmende Pfähle hervor, was vornehmlich für Bahnen in coupirtem Terrain Nachahmung verdient.

Als eine eigenthümliche, auch in Frankreich, der Schweiz etc. wiederkehrende Einrichtung ist der Mangel einer Beleuchtung der Weichen auf den Bahnhöfen der Südbahn. So vortheilhaft dies auch in ökonomischer Beziehung sein und dazu beitragen mag, die Locomotivführer zur größeren Vorsicht beim Fahren und die Weichensteller zur verstärkten Aufmerksamkeit in der Bedienung der Weichen anzuspornen, so dürfte man sich doch in denjenigen Ländern, wo eine Beleuchtung der Weichen üblich resp. vorgeschrieben ist, im Interesse der Sicherheit des Betriebes nicht wohl entschließen, von diesem Gebrauche wieder abzugehen.

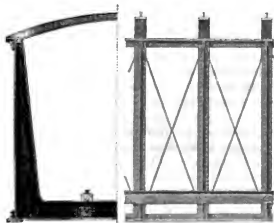
Beim Passiren der badischen Eisenbahnen gab eine kurze Rast in Offenburg Gelegenheit, der bekannten in verschiedenen Zeitschriften beschriebenen eisernen Gitterbrücke über die Kinzig *) einen Besuch abzustatten. Sie ist 63 Meter im Lichten weit, jedes Gitter 6,752 Meter, wovon 5,112 Meter oberhalb der Schienen, hoch. Die Brückenbahn mit den doppelten Schienengeleisen und zwei außenliegenden Fußwegen wird von drei Gittern getragen, von denen dem mittleren zur Vermehrung der Tragfähigkeit noch eine dritte Lage von Gitterstäben gegeben ist. Die Entfernung der Maschen von Mitte zu Mitte beträgt 0,45 Meter, die Stärke der Latten in den äußeren Gittern 0,021 Meter, in den mittleren Gittern 2 • 0,0165 und 1 • 0,033 Meter, die Breite durchweg 0,103 Meter; der mittlere Träger wiegt 2000, jeder äußere Träger 1600 Ctr. Die Kosten der Brücke sollen sich nur auf ca. 125000 fl. belaufen haben, wobei jedoch die zu den Quertträgern für die Brückenbahn und zu den Consolen für die Fußwege, so wie zu einer oberen und unteren horizontalen Gurtung an den Tragwänden verwendeten alten Brück- und breithalsigen Schienen, so wie die von dem früheren Banwerke an dieser Stelle noch herrührenden beiden Widerlager außer Ansatz geblieben sind.

Die Brücke macht den Eindruck großer Leichtigkeit und Zierlichkeit, der durch die portalartigen Abschlüsse aus röhlichem Sandsteine in nicht geringem Maße erhöht wird. Ihre Eigenthümlichkeiten haben

*) vgl.: Organ für die Fortschritte des Eisenbahnwesens von v. Waldegg, Jahrgang 1854. Seite 138. etc.

seiner Zeit in der Eisenbahnwelt nicht geringes Aufsehen erregt. Während man anderen Orts die Abmessungen der Gitterstäbe auf das zulässig geringste Maass beschränkte, dafür aber auf eine Mitwirkung derselben zur Erreichung der erforderlichen Tragkraft wenig oder gar nicht rechnete und seitlichen Verbiegungen der schwachen Stäbe durch Verticalstücke in Verbindung mit den Querträgern vorbeugte, hat man bei der Offenburger Brücke die Gitter ziemlich kräftig gemacht und die Verticalen fortgelassen. In Folge dieses Constructionssystems ist ein Mann, mit der Hand an einer äußeren Tragwand rüttelnd, bei einiger Kraftanstrengung im Stande, ein gutes Stück davon in ziemlich starke seitliche Schwingungen zu versetzen.

Es ist mir kein größeres Bauwerk bekannt geworden, bei welchem dieses System Nachahmung gefunden hat. Die üblen Folgen, welche aus dem Mangel einer verticalen Absteifung der Gitter bei der Brücke über den Royal-Canal bei Dublin, der ersten Gitterbrücke von großer Spannweite, nach den Mittheilungen des Bauinspectors H. Lohse im VII. Jahrgang der preussischen Zeitschrift für Bauwesen (pag. 215) eingetreten sind, laden zu einer Nachahmung allerdings auch nicht ein. Im Gegensatz hierzu hat man auf der Eisenbahn von Chamberg nach St. Jean de Maurienne in Savoyen einige Brücken, z. B. die Victor-Emanuel-Brücke über die Isère, mit eisernem Ueberbau ausgeführt, bei dessen Trägern eine Ausfüllung durch Gitterwerk oder Blech zwischen den oberen und unteren horizontalen Tragplatten ganz fehlt, dagegen in kurzen, durch eiserne verticale Kreuzbänder ausgefüllten Abständen sehr starke Höhen- und Querverbindungen wiederkehren.



Eine andere Eigenthümlichkeit der Kinkiz-Brücke, welche darin besteht, daß mit Rücksicht auf die Inanspruchnahme der relativen Festigkeit des Materials die Nietung der Maschen kalt ausgeführt ist, scheint ebenfalls nicht in weitere Kreise übergegangen zu sein. Beim Bau der großen Brücken über die Weichsel und Nogat in der Ostbahn, woselbst die ausgedehntesten und gründ-

lichsten Untersuchungen über die beste Art der Nietung angestellt sind, wird warm genietet.

Die vorerwähnten Niete der Kinkiz-Brücke wurden übrigens aus dem vorzüglichsten Holzkohleneisen 0,03 Meter stark angefertigt und, sorgfältig auf Maass abgedreht, in die gehohnten und ausgeriebenen Löcher an den Kreuzungen der Gitterstäbe eingetrieben.

Am 22. April erreichten wir Basel. Da es im Reiseplan lag, einige der interessanteren Bauplätze der Schweizer Eisenbahnen zu besuchen, so besuchten wir uns zunächst, die hierzu nöthige Information einzuziehen. Die Bereitwilligkeit, mit welcher uns dieselbe von dem Stellvertreter des abwesenden Ober-Ingenieurs der Centralbahn, dem Herrn Ingenieur Herz, zunächst im Bureau und später auf den Baustellen bei Bern ertheilt worden ist, fühle ich mich verpflichtet, rühmend und dankend hervorzuheben.

Von den drei in Basel einmündenden Eisenbahnen ist die Elsass-Bahn schon seit Jahren in Betrieb, die Bahn nach Schaffhausen 7½ Meilen weit bis Waldshut (nach neuesten Nachrichten schon bis Säckingen) vollendet, während in der schweizerischen Centralbahn noch verschiedene Lücken vorhanden sind, welche jedoch voraussichtlich noch im Laufe dieses Jahres werden ausgefüllt werden. In der Richtung nach Luzern ist es nur noch der Hauenstein-Tunnel zwischen Läufelfingen und Olten, welcher der Vollendung bedarf, um eine zusammenhängende Verbindung zu erhalten; in der von Olten nach Zürich sich abzweigenden Bahn ist noch die im Bau stehende Strecke zwischen Aarau und Brugg, und in der von Aarburg sich abzweigenden Bahn nach Bern die ebenfalls der Vollendung entgegengehende Partia von Herzogenbuchsee bis Bern fertig zu stellen.

Mittels des Hauenstein-Tunnels, der in neuerer Zeit eine so tranrige Berühmtheit erhalten hat, durchbricht die Centralbahn das Juragebirge. Er wird geradlinig 8350 Fuß schweizerisch *) lang und erhält durchlaufend das bedeutende Gefälle von 1:38. Aus dem auf Blatt L beigefügten Profil erhält das Streichen und die Gattung der von dem Tunnel durchbrochenen Felschichten. Es sind die Gruppen des Unter-Rogensteins, des Lias, Keupers, Muschelkalks und Anhydrits, welche davon berührt werden.

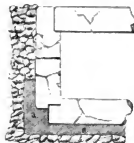
Von den drei Hülfschächten sind nur die beiden äußeren von 559, resp. 418 Fuß Tiefe ausgeführt. Der englische Unternehmer Brassey, welcher die Herstellung des ganzen Baues für 4½ Millionen Francs (1600 Francs der laufende Meter) übernommen hat, läßt den Richtstollen in einer Breite von 10 Fuß und einer Höhe von 8 Fuß in der Sohle des Tunnels vortreiben, wodurch er erreicht hat, daß von vornherein ein Schienengeleise von

*) 1 Ruthe schweizerisch = 0,79433 preuss. Ruthe.
1 Fuß = 0,30330 Fuß

den normalen Abmessungen der definitiven Bahn in den Berg hineingeführt und der Transport der Materialien von und nach der Galerie mittelst großer Bahnwagen und Pferde bewirkt werden konnte. Trotz dieser Abmessungen des Richtstollens können nicht mehr als 7 Arbeiter, worunter 1 Vorarbeiter, vor Ort placirt werden, wovon je 2 an einem Bohrer arbeiten, indem der Eine den Bohrer, der Andere den Possekel führt. Der Kopf des Bohrers ist von Eisen, der Possekel dagegen verstäht. Bei festem Gestein treibt man die Bohrlöcher bis zu 2 Fufs, im Löss und in den Thonarten bis zu 4 Fufs Tiefe, und verwendet zu jedem Schufs $\frac{1}{2}$ bis $\frac{3}{4}$ Pfund Pulver. Bei angeregter Arbeit gelingt es, in jeder Schicht von 3 Stunden zweimal zum Schiefen zu kommen. Das tägliche Vordringen in festem Gestein, z. B. Dolomit, übersteigt nicht leicht 2 Fufs; in losem Gestein, z. B. Gyps, wird oft das Dreifache erreicht. In je 3 Stunden lösen sich die Arbeiter-Colonnen vor Ort ab. Dabei arbeitet jeder Arbeiter nur 2 Schichten täglich, so dafs, da Tag und Nacht gearbeitet wird, ein vierfaches Personal erforderlich ist.

Durch das Vordringen mit dem Richtstollen ist der Fortschritt des Tunnelbaues überhaupt bedingt, da es nicht schwer fällt, mit dem weiteren Ausbrechen, dem Ausmauern, Einwölben etc. zu folgen. Zu diesem Ende geht man vom Richtstollen aus an verschiedenen Punkten senkrecht bis zur Scheithöhe des Tunnels, einschliesslich der Gewährstärke, nach oben (Anfbrüche), und treibt dann kurze obere Stollen vor, die demnächst allmählig, unter Anwendung provisorischer Absteifung, erweitert werden. Das dabei gewonnene Material wird durch die Abstürze den auf dem Geleise des unteren Richtstollens aufgestellten Bahnwagen zugeführt. Das Profil, welches der Tunnel erhält, je nachdem eine ganze oder theilweise Ausmauerung erforderlich, oder solche eutblich erscheint, ist in den Skizzen auf Blatt L dargestellt. Bei den Partien, die wir in Arbeit sahen, gestattete die Beschaffenheit des Grundes (Gesteins), eine Strecke von 12 bis 20 Fufs Länge mit einem Male für die Wölbung zu berüsten. Mau bediente sich dazu einfacher Bohlenbögen, fang jedoch das Deckengestein durch Bohlen und starke Rundhölzer, Schutzbäume ab, welche bei mürberem Gestein mit der Unterkante noch etwa 3 Zoll von der oberen Leihung des Gewölbes abstanden, bei festem Gestein aber tiefer in den Raum für das Gewölbe noch etwas hineingreifend, parallel zur Längsaxe des Tunnels gelegt wurden. Um diese Hölzer nach Beendigung der Gewölbearbeit heseitigen und von Neuem benutzen zu können, wurden auf dem Gewölbe kleine Stützmauern zum Abfangen des Gesteins errichtet. Die durch das Hervorziehen dieser Hölzer entstehenden und sonst vorhandenen Zwischenräume zwischen dem Gewölbe, das sorgfältig aus Quadern und hydraulischem Mörtel hergestellt wurde, läfst man mit zerkleinertem Gestein gut und fest ausfüllen. Dafs dazwischen Holzwerk verbleibe, ist

verpönt. Etwaige Quellen finden ihren Abflufs durch diese Hinterstämpfung und Oeffnungen in unteren Retement nach der Sohle des Tunnels, in dessen Mitte ein Canal die Wasser abführt. Die Schloßplatte des Ca-



nals legt man auf eine, wenige Zoll starke, dieselbe auch an den Seiten umschliessende Ausgleichungseicheit von Beton a. a. Die Fugen der Seitenwandungen sind zum Durchlassen des Wassers geöffnet, das Eindringen des letzteren durch eine Verpackung des Canals mit Stein-schlag erleichtert.

Auf der Nordseite ist man bei der Schwierigkeit, mit dem Gefälle zu arbeiten, und bei dem starken Wasserzudrang, der sich bei Regenwetter bis 6000 Cubikfufs pro Tag steigert, nur 2000 Fufs weit, etwa 500 Fufs über den dritten Hölfschacht hinaus, vorgedrungen; auf der Südseite dagegen 5600 Fufs weit, so dafs nur noch etwa 700 Fufs zu durchbrechen sind, womit man hoffe, bis zum 1. December 1857 zu Ende zu kommen.

Auf der Südseite hatte das in ca. 3000 Cubikfufs im Maximum täglich eindringende Wasser ziemlich gleichmäßig eine Temperatur von 18 Grad, auf der Nordseite von 10 Grad R.

Das Wasser der Südseite benutzte man, am ersten Hölfschacht im Tunnel selbst ein oberflächliches Rad für ein Gebläse in Bewegung zu setzen, durch welches frische Luft in eine vor Ort mündende, hölzerne, gut gedichtete Röhre von 1 Fufs im Quadrat gedrückt wurde.

Auf der Nordseite ist, etwa 1200 Fufs von der Mündung entfernt, im Tunnel eine Dampfmaschine von 20 Pferdekraften aufgestellt, welche drei Pumpen von 7 Zoll Durchmesser mit einer Kolbengeschwindigkeit von 2 $\frac{1}{2}$ Fufs pro Secunde treibt. Etwa 400 Fufs weit wird das Wasser 18 Fufs hoch in ein Bassin gezogen und von dort aus, bis zum Ablauf in einer offenen Rinne, gedrückt. Die Ablösung der Dampfmaschine geschieht durch eine Locomobile. An einigen Stellen drangen die Bergwasser ziemlich stark durch das Gewölbe des Tunnels; man äußerte die Absicht, durch Kalkfatern der Fugen diesem Uebelstande abzuhelfen; einige Seitenwände sollten an den Wänden herunter dem vorherbeschriebenen Entwässerungs-Canal zugeführt werden.

Um den zerstörenden Einwirkungen des Frostes vorzubeugen, werden die Tunnelmündungen mit Thoren versehen werden. In je 1000 Fufs Entfernung wird in den

Seitenmauern eine Nische für das Bewachungspersonal angelegt.

Derjenige Tunnel, in welchem die Olten-Zürcher Bahn mit einem Gefälle von 1:100 unter der Stadt Aarau hindurchgeführt werden muß, würde unter andern Umständen größtentheils durch einen offenen Einschnitt zu ersetzen gewesen sein. Derselbe wird 1500 Fuß lang, und ist größtentheils in verwittertem Kalkstein auszuführen.

Der ausführende Unternehmer erhält durchschnittlich 430 Francs pro laufenden Meter, für die beiden Portale außerdem 10500, und für den Canal in der Sohle des Tunnels 16200 Francs.

Der belgischen Ausführungsweise folgend, war man mit dem Richtstollen von 7 Fuß Breite und 8 Fuß Höhe in der Höhe des Scheitels des Tunnels vorgegangen und operirte mit schmalspurigen Bahnen. Der zu durchbrechende Felsen war fest genug, um zu gestatten, daß auf große Länge der gesammte Tunnelkörper ohne eine andere Rüstung ausgebrochen werden konnte, als mit Hilfe einiger leichten Steifen unter der klüftigen Felsdecke. Das Tunnelgewölbe kommt stellenweise den Fundamenten der Gebäude sehr nahe.

Die Bahn von Basel nach Olten war erst bis Sisach (ca. 2½ Meilen) im Betrieb. Sie durchzieht auf dieser Strecke ziemlich ebenes Terrain. Die Schwierigkeiten begannen erst von Sisach ab mit den stärkeren Steigungen zur Ueberschreitung des Juragebirges. Das Verhältniß von 1:40, mit welchem die Bahn bei Läufelfingen die nördliche Mündung des Hauenstein-Tunnels erreicht, ist auf dieser Tour, die inzwischen ebenfalls dem Verkehr übergeben ist, das Maximum der Steigung. Mit den Radien der Curve behauptete man, trotz der theilweise sehr schwierigen Terrainverhältnisse, auf der ganzen Centralbahn nicht unter 1400 Fuß hinabgegangen zu sein. Die dienstthunenden Maschinen sind nach dem System von Engerth, die Personenzüge nach dem amerikanischen System ausgeführt. Als Eigenthümlichkeit sämtlicher Wagen verdient der gänzliche Mangel an Buffern angeführt zu werden. Dafür sind die Unterstellte mit abgerundeten Vorsprünge a,a versehen. Zur

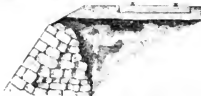


Kuppelung der Wagen dienen Zugstangen in der Längsaxe derselben, welche bei c,c durch ein Zwischenstück und Bolzen mit einander verbunden werden. Letzteren ist in schlitzenförmigen Öffnungen der vorspringenden Plattformen a,a einiger Spielraum zur Parallel-Bewegung nach der Länge gegeben. Ihre Elasticität erhält diese Kuppelung eine unter der Mitte des Wagens mit den

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VIII.

Zugstangen zusammenhängende Gfistabfeder aus drei nicht gehobenen Lagen. Bei d,d sind Nothketten angebracht.

Um die Höhe von Läufelfingen zu erreichen, hat man sich an einem ziemlich steil abfallenden Thalgehänge entlang ziehen müssen. Die gewöhnlichen Folgen einer solchen Lage, als: Futtermauern auf der Thal- wie auf der Bergeite, kleine Tunnel zur Durchschneidung scharfer Vorsprünge, eine große Anzahl von Brücken und Durchlässen für die Gewässer und Wege aus den Seitenthälern, fehlen auch hier nicht. Die Stütz- und Futtermauern bestehen meistens aus einer trockenen Steinpackung in gutem Verbande. Das Material dazu ist aus den Einschnitten resp. Anschnitten und bei Herstellung zweier kleiner Tunnel gewonnen. Man hat unterlassen,



die Mauern bis zur Planmahlhöhe selbst heraufzuführen, wahrscheinlich, um bei der Bettung des Oberbaues durch dieselben nicht beschränkt zu sein.

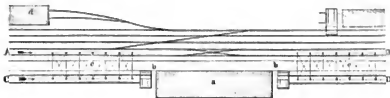
Von solchen Steinpackungen hat man auch vielfach bei Herstellung des Anschlusses der Böschungen des Bahnkörpers an die Widerlager der Brücken und Durchlässe Gebrauch gemacht und dadurch die Flägelmauern erspart. Die Mauern der Bauwerke sind aus schönem gelbem Oolith sauber angefertigt. Das Planum ist durchweg zweigleisig angelegt, wie bei der Menge von Kunstbauten jedenfalls selbst für den Fall zweckmäßig erscheint, daß die Legung des zweiten Geleises nicht sehr nahe bevorstehen sollte.

Man scheint gefürchtet zu haben, daß die Blechträger der Wegeüberbrückungen und kleineren Brücken, da die Schienen unmittelbar darauf befestigt sind, bei der starken Steigung der Bahn eine Längenbewegung annehmen könnten, und hat sie deshalb nachträglich mit Kueistücken a,a aus Blech versehen, welche sich an die Widerlager anlehnen.



Die Träger dieser kleinen Brücken bestehen aus einer doppelten Lage von Blechen mit angemessenen oberen und unteren Verstärkungen; die Querverbindungen sind aus Gussseisen. Die breithalsigen Oberbau-Schienen wiegen 23 Pfund pro laufenden Fuß (in den Thaltrecken nur 20 Pfund) und sind an den Stößen verlascht.

Auch bei der in Rede stehenden Bahnstrecke soll sich als Erfahrungssatz herausgestellt haben, daß es bei Bahn-Abhängen nicht zweckmäßig ist, die Planums-Arbeiten dahin zu disponiren, daß Auftrag und Abtrag sich nahezu decken, daß es vielmehr den Vorzug verdient, die Linie von dem Thalhang etwas entfernt zu halten, schon um Rutschungen durch Berganschnitte zu vermeiden. Ueberdies ist sehr häufig ohne gefährliche Kopf-schüttungen von dem Abtragmaterial doch nicht der beabsichtigte Gebrauch zu machen.



einer Route (von Zürich nach Bern in der Richtung *AB*) auf die andere (von Basel nach Luzern in der Richtung *CD*) thunlichst erleichtert wird und eine gute Uebersicht über den Gang der Züge und die Ausübung des Dienstes erreicht ist. Der Locomotiv- und der Wagen-Schuppen befinden sich in *d* und in *e*.

Die bereits ganz vollendete Nordostbahn der Schweiz, von Zürich nach Romanshorn, mündet in den alten Bahnhof der Zürich-Badener Bahn, so daß seiner Zeit eine ununterbrochene Schienenverbindung von Zürich bis zum Bodensee vorhanden sein wird. Die Herstellung dieser Verbindung ist mit nicht gewöhnlichen Schwierigkeiten verknüpft gewesen, indem die neue Linie, von Zürich als Kopfstation ausgehend, in scharfer Krümmung und starker Steigung auf einem langen hohen Damm mit einliegendem Viaduct über die Limmak und demnächst mit einem 3500 Fuß langen Tunnel durch den nordöstlich von Zürich sich erhebenden Bergrücken, und zwar zum Theil durch nassen Letten, bei starkem Wasserandrang geführt werden mußte.

Auf der Höhe bei Wallisellen trennt sich die Glattthalbahn von der Nordostbahn; sie ist bis Uster in Betrieb und dem Vernehmen nach in der Richtung auf Rapperschwil und selbst am Wallen-See bereits im Bau. Nördlich von Chur wird sie sich mit der Rheinthalbahn vereinigen, deren südliche Fortsetzung über den Lukmanier die vielfach ersehnte Schienenverbindung mit der Lombardei dereinst zu gewähren bestimmt ist.

Der Limmak-Viaduct besteht aus einer Gitterbrücke von 168 Fuß Weite über den Fluß selbst, welcher sich auf dem linken Ufer fünf Bögen von 40 Fuß Weite anschließen. Auf drei Gitterträgern ruhen die Querschwellen für das Doppelgeleise; in je 10 Fuß Entfernung kehren die Querverbindungen, ebenfalls aus Gitterwerk, wieder. Die mittlere Tragwand hat drei Lagen, die beiden äußeren Wände zwei Lagen Gitterstäbe zu Maschen von

Die in dem von Etzelschen Werke „Brücken- und Thalübergänge Schweizerischer Eisenbahnen, Basel 1836“ dargestellte, in den Hauptwerkstätten zu Olten angefertigte Blechbogenbrücke über die Aar bei Olten mit drei Oeffnungen zu 103 Fuß lichter Weite ist fertig. Sie liegt in einem Gefälle von 1:55. Weshalb die Oeffnungen nicht überwölbt sind, obwohl die Schienen etwa 33 Fuß über der Hochwasserlinie liegen und die vortrefflichsten Werksteine in der Nähe brechen, haben wir nicht erfahren können.

Auf dem Bahnhof zu Olten werden seiner Zeit die Züge von Basel, Bera, Luzern und Zürich zusammen-treffen. Man hat deshalb zu beiden Seiten des Empfangsgebäudes a bedeckte Hallen e, e mit dem bedeckten Perron bb in nebenstehend skizzirter Weise angeordnet, wodurch der Uebergang von

etwa 2 Fuß im Quadrat vereint; die Maschen der Quergitter sind nahe doppelt so groß. Horizontale Diagonalverbreitungen befinden sich sowohl unter der oberen als der unteren Gattung der drei Tragwände. Die Querschwellen liegen von Gitter zu Gitter frei und ruhen auf denselben in gußeisernen Schalen. Das Mauerwerk aus bläulichen, sauber bearbeiteten Werksteinen gewährt einen prächtigen Anblick.

Vorläufig ist das durchweg doppelgleisige Planum erst mit einem Geleise belegt, deren Schienen auf kiefern präparirten Schwellen befestigt sind. Bei der Centralbahn sind eichene Schwellen unpräparirt verwendet worden.

Man ist in Begriff, auf dem Bahnhof zu Zürich sehr bedeutende Werkstätten anzulegen. In Winterthur schließt sich der Nordostbahn die sogenannte Rheinfallbahn, von Schaffhausen ausgehend, und die in Concorrenz mit der Nordostbahn insbesondere auf Betrieb von St. Gallen erbaute St. Gallen-Appenzellische Bahn nach Rorschach an.

Die Rheinfallbahn war erst seit wenigen Tagen eröffnet. Das Planum zwischen der Rheinbrücke oberhalb des Wasserfalls bei Laufen bis zum Bahnhof Schaffhausen, einer höchst schwierigen und kostspieligen Strecke, zeigten noch alle Spuren einer sehr eiligen Inbetriebsetzung. — Man war vorsichtig genug, diese Partie nur in einem sehr moderirten Tempo zu durchfahren. Die massive, 590 Fuß lange, 32 Fuß über dem niedrigsten Wasserstande hohe Rheinbrücke von neun Bögen, gleich der ganzen Bahn nur auf ein Geleise berechnet, ist insofern eigenthümlich, als zur thunlichsten Benützung der höheren Felslagen der Stromschnelle für die Fundirungen, den Oeffnungen sehr verschiedene Weiten gegeben sind, nämlich von 48, 56, 40 und 60 Fuß und fünf von je 32 Fuß. Da eine Unterspülung der Pfeiler nicht möglich, so hat man letztere nur im Oberwasser mit Vorköpfen versehen, während ihre unteren Seiten mit der

Stirn der Gewölbe in gleicher Ebene liegen. Auf der oberen ist durch Auskragung noch ein Fußsteg neben der Bahn gewonnen worden. Der Brücke schließt sich ein 200 Fuß langer Tunnel an, dessen Decke 46 Fuß unter der Sohle des Kellers vom Schlosse Laufen liegt.

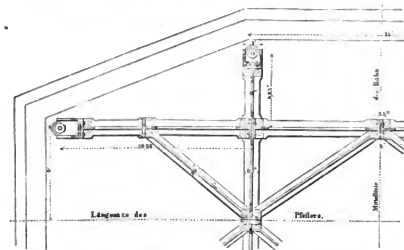
Als ein größeres Bauwerk in der Rheinfellbahn ist außerdem noch die Brücke über die Thur bei Andelfingen von 448 Fuß Länge mit vier Oeffnungen erwähnenswerth. Die beiden mittleren Oeffnungen haben je 110, die äußeren je 94 Fuß lichte Weite; die Höhe der Fahrbahn über dem mittleren Wasserstand beträgt 107 Fuß, der oben 10 Fuß starken Pfeiler 94 Fuß. Die beiden Gitterwände sind 11 Fuß 4 Zoll hoch und liegen in 10 Fuß Entfernung von Mitte zu Mitte.

Die Thur wird auch von der ebenfalls einspurigen Bahn von Winterthur nach Romanshorn überschritten. Der Holzüberbau schien nach dem Town'schen System ausgeführt zu sein; er ist oben durch ein leichtes Dach und an den Seiten durch eine an leichtes Zimmerwerk befestigte Schalung gegen die nachtheiligen Einflüsse ungünstiger Witterung geschützt, sitzt sonach in einer Art von nur unten offenem Futteral, das den freien Zutritt der Luft in keiner Weise behindert. Es dürfte dieser Schutz den Vorzug verdienen vor der auf einigen preussischen Eisenbahnen beliebten Bekleidung der hölzernen Tragwände mit Blech resp. Brettwerk.

Bei Romanshorn endet die Bahn unmittelbar am ge-

rännigen Hafen des Bodensee's. Bei Rorschach hatte man begonnen sich eine ähnliche Anlage zu schaffen; Schutzdämme für einen neuen Hafen am Bahnhof waren in Arbeit. Nach dem alten, sehr engen Hafen führte eine Schleppbahn, ein Güterschuppen unfern der Quaimauer am See war fertig, ein zweiter in den Fundamenten angelegt.

Das Material, ein grünlicher Sandstein, bricht unmittelbar am Bahnhof. Zum bequemeren Incinandergreifen der Bahnhofsstränge sind wiederholt dreischlägige Weichen angewendet. Der Locomotiv-Schuppen ist polygonförmig erbaut, das Empfangsgebäude noch provisorisch, die mit prächtigen Platten belegte anschließende bedeckte Halle jedoch definitiv. Unmittelbar am Bahnhof beginnt die Bahn im Verhältniß von 1:70 zu steigen, überschreitet mit einer 80 Fuß hohen Brücke von fünf Bögen zu 45 Fuß Weite die Goldach und wendet sich in zum Theil sehr scharfen Krümmungen und bei einer Steigung von grösstenheils 1:50 bis zum nahe 2 Meilen entfernten, gegen 900 Fuß über dem Bahnhof von Rorschach und 2212 Fuß über dem Meeresspiegel liegenden, reichen und betriebsamen St. Gallen. Bei dem Hinabsteigen über Wyl nach dem 9 Meilen entfernten Winterthur konnte man das Maximalgefälle auf 1:100 beschränken. In dieser Strecke liegen die drei in der Ingenieurwelt berühmten gewordenen Viaducte mit Pfeilern aus gußeisernen durchbrochenen Platten, deren Anblick beim Passiren von Zügen den Zuschauer nicht leicht ohne Bangen lassen wird. Die 533 Fuß zwischen den Widerlagern lange, 208 Fuß hohe Sitterbrücke mit drei Mittelpfeilern, zwei Mittelloffnungen von 128 Fuß und zwei Seitenöffnungen von 120,5 Fuß lichter Weite, ist hiervon das bei Weitem bedeutendste Bauwerk. Der Erfinder, Herr von Etzel, hat die Construction in dem bereits genannten Werke speciell mitgetheilt. Auf 35 Fuß hohem massiven Unterbau erhebt sich in 26 Etagen von etwa 6 Fuß Höhe der 157 Fuß hohe gußeiserne Aufbau der Mittelpfeiler mit Strebepfeilern von gleichem Material, um die eingleisige, von Gitterwänden getragene Fahrbahn auf-



zunehmen. Nur an den Ecken berühren sich die quadraten Platten in sauber bearbeiteten Flächen, so daß es eigentlich acht mit einander gut verbundene und sorgfältig abgesteifte Säulen sind, die den Pfeiler bilden. Möchte die Construction stets allen Anforderungen der Sicherheit genügen und das kühne Wagniß als ein vollkommen gelungenes sich bewähren. Vergessen wir nicht anzuführen, daß der Erfinder bei der Centralbahn von diesem Pfeilersystem nicht wieder Anwendung gemacht hat. Der Worlaufen-Viaduct, die hohe Brücke über

die Aar etc. werden unter ähnlichen Verhältnissen mit massiven Mittelpfeilern versehen. —

Nach Besichtigung der Sitterbrücke erwarteten wir auf der kleinen Station Winkeln den nächsten Zug und hatten in Folge dessen Gelegenheit, einige Einrichtungen der Bahn näher kennen zu lernen. Der Grundriß des Stationsgebäudes ist in nachstehend skizzirter Weise angeordnet, wobei c den Flur, bb Gepäck- und Billet-Büreau, d den Wartesaal erster und zweiter Klasse, e den Wartesaal dritter Klasse und a die Perronseite bezeichnet.



Jede Station ist mit einem Morse'schen Telegraphen-Apparat für den Bahndienst versehen. Der Staats-Telegraph ist von dem Bahn-Telegraphen ganz gesondert und wird bei dem niedrigen Tarif, 25 Worte für 1 Franc, durch die ganze Schweiz stark benutzt. Die Schienen des Oberbaues sind breitbasig, auf den Stößen verlascht. Den Böschungen des Bahnkörpers hat man weder im Auftrage noch im Abtrage Banquettes gegeben. Die Bahngräben sind nicht selten sowohl in der Sohle als in den Böschungen mit Platten ausgelegt.

Bis Luzern selbst konnte die Centralbahn in Folge von Differenzen zwischen der Gesellschaft und dem Canton bezüglich der Lage des Bahnhofes bis jetzt noch nicht geführt werden; auf dem linken Ufer der Reufa war jedoch eine hierauf bezügliche Linie abgesteckt worden. Der provisorische Endbahnhof liegt etwa 1 Stunde von der Stadt entfernt bei Emmenbrücke; das Empfangsgebäude desselben hat folgenden Grundriss, wo-



rin *e* den Flur, *b* den Aufenthaltsort für das Fahrpersonal, *c* den Billet-Verkauf, *d* das Gepäck-Büreau, *g* den Wartesaal erster und zweiter Klasse, *f* den Wartesaal dritter Klasse und *a* die Perronseite bezeichnet.

Nach einem Anschlag im Flur des Gebäudes werden zur Belebung des Personen-Verkehrs auf der Centralbahn unter gewissen Bedingungen die Billets zu ermäßigten Preisen verkauft, und zwar:

- a) Abonnements-Karten für 12 Fahrten, auf 3 Monate gültig, mit 5 pCt. Rabatt;
- b) Personal-Karten auf 3, 6 und 12 Monate, mit einem Rabatt von 50 resp. 60 und 75 pCt. der reducirten Taxe *a*, indem von dem Preis für 90, 180 und 360 Hin- und Rückfahrten 50, 60 resp. 75 pCt. in Abzug gebracht werden.

Diese Karten gelten für jede beliebige Fahrt.

Ein Extra-Rabatt wird noch bewilligt, wenn sich mehrere Personen einer und derselben Familie abonniren, 5 pCt. bei 2 Personen, und für jede erwachsene Person mehr noch 5 pCt., für ein Kind mehr noch 3 pCt.

Schüler erhalten für die Reisen zum Schulbesuch

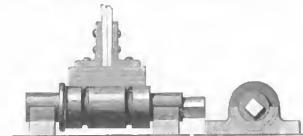
einen Rabatt von 25 pCt. des tarifmäßigen Preises. Dieselben haben sich durch eine Legitimation der Schulbehörde auszuweisen. Sonn- und Festtage sind hierbei ausgeschlossen. Mit dem Dampf der Reserve-Locomotive der Station wurde sowohl ein Pumpwerk als auch eine Kreissäge betrieben; letztere dient zur Zerkleinerung des Holzes zur Feuerung für die Maschinen.

Die Aarburg-Berner Zweigbahn war erst bis Herzogenbuchsee, der Einmündung des im Bau stehenden Solothurn-Bienener Zweiges, im Betrieb. Da man inzwischen den Tunnel bei Burgdorf vollendet hatte, so sollte der Betrieb bald bis in die Nähe von Bern ausgedehnt werden, obwohl Formveränderungen in gedachtem Tunnel einen durch den Betrieb sehr erschwerten Umbau der Ausmauerung einzelner Strecken notwendig machen. Um nach Bern selbst vorzudringen, hatte man noch den Worblauf-Viaduct und einen Viaduct über die Aar fertig zu stellen. Die Entwürfe zu beiden Bauwerken sind in dem nehrgedachten Werke veröffentlicht worden. Der Worblauf-Viaduct war in den Pfeilern fertig, an den Gittern für ein Geleise wurde gearbeitet; der Viaduct über die Aar befand sich noch in den Anfängen des Pfeilerbaues, die Stelle zum Zusammensetzen der Gitter, auf welche die Fahrbahn für den Bahndienst gelegt werden soll, während durch das Innere die Fahrbahn für eine Landstrasse zu führen beabsichtigt wird, wurde gebohrt.

Diese Herstellung der Viaducte aus massiven Pfeilern mit eisernem Ueberbau ist ein Product neuerer Zeit. Bis noch vor Kurzem bediente man sich fast ausschließlich der Gewölbe zur Ueberdeckung der Oeffnungen. Es erscheint rathlich, in jedem einzelnen Falle die Kosten und den Zeitaufwand, bevor man zur einen oder anderen Constructionsweise schreitet, sorgfältig gegen einander abzuwägen. In einem naheliegenden Fall, bei der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn, wo in einem etwa 60 Fuß hohen Damm eine Brückenöffnung von 60 Fuß lichter Weite mit anschließenden Flügeln herzustellen war, ergab eine vergleichende Rechnung, daß der Gewölbbau für ein Doppelgeleise nicht mehr kosten würde, als der Bau von massiven Pfeilern für zwei Geleise mit Gitterträgern für ein Geleise. Nichtsdestoweniger mußte die letztere Construction gewählt werden, da sie, bei dem Mangel an genügenden Mengen gebrannter Steine für die Gewölbe etc., in kürzerer Zeit fertiggestellt werden konnte. Insbesondere bei sehr großen Höhen, wo man die Gewölbe in mehreren Etagen aufzuführen müßte, kann es unter Umständen vorteilhafter sein, die Ueberdeckung mit Eisen zu wählen, im Uebrigen wird man, so lange die Waagschale nicht sehr stark zu Gunsten des letzteren Systems sich senkt, gewiß lieber zu dem monumentaleren Gewölbbau greifen.

Die in Folge eines Raffinements der Unternehmer zur Ersparung von Gerüsten üblich gewordene Manier

der Aufbringung der Gitter hat für dieses System ein wesentliches Moment geliefert. Sie wurde von den Gebrüdern Benekiser aus Pforzheim beim Aufbringen der eisernen Fahrbahn für die Brücke über die Thur bei Andelfingen zuerst angewendet und ist in der Eisenbahn-Zeitung (Jahrgang 1857, No. 9) näher beschrieben. Da-



nach werden die Träger in der Längenrichtung der Brücke auf dem Planum vollständig verbunden, auf Walzen von $4\frac{1}{2}$ Zoll Durchmesser gelegt, die fest in gußeisernen Lagern ruhen, und durch gleichmäßige Drehung dieser Walzen mit Hebeln allmählig vorwärts geschoben. Letztere sind mit Sperrrad und Sperrkegel versehen, um das Ansrücken und Wiederausstecken an den vierkantigen Ansatz der Walzenaxe nach erfolgter Drehung um einen Quadranten zu vermeiden. Sobald das vordere Ende der Träger einen Pfeiler erreicht hat, wird dasselbe bis zur richtigen Höhe angeloben, ebenfalls auf Walzen gelegt, und dann mit dem Weiterschieben in der vorbeschriebenen Weise fortgefahren. Es setzt dies voraus, daß mehr als eine Oeffnung zu überdecken ist und die Träger für alle Oeffnungen aus einem Stück bestehen. Die Inanspruchnahme des Eisens bei dieser Operation ist selbstredend eine wesentlich andere, als wenn die fertige Bahn auf ihren Stützpunkten frei aufliegt. Von den ökonomischen Vortheilen, welche eine richtige Vertheilung der Eisenmassen nach den Gesetzen der angewandten Statik für eine solche Lage darbietet, kann deshalb dabei kein Gebrauch gemacht werden; und in der That sieht man die Gitter von Anfang bis zu Ende gleich stark konstruirt. Nach Mittheilung der Ingenieure soll jedoch bei Weiten bis 100 Fufs der durch jenes Verfahren bedingte Mehrverbrauch von Eisen um so weniger in das Gewicht gegen die Ersparniß in Folge der Nichtanwendung von Gerüsten fallen, als den Fabrikanten die Beschaffung von Eisen mit ungleichen Abmessungen für dieselben Constructionsteile häufig unbequem und theurer ist, als wenn durchweg dieselben Dimensionen beibehalten werden können.

Der Worblafen-Viaduct erhält zwei Oeffnungen von 80 Fufs und eine Oeffnung von 96 Fufs Weite, bei einer Höhe der Mittelpfeiler von 100 Fufs. Letztere sind oben 26 $\frac{1}{2}$ Fufs breit und 8 Fufs stark, unten 10 Fufs stark, in den Fronten mit einem Anlauf von $\frac{1}{3}$ der Höhe; bei den nur niedrigen Stürnpfeilern beträgt dieser Anlauf $\frac{1}{4}$. Die Pfeiler haben in ihrer ganzen Stärke eine schiffsförmige

Ansemparung von etwa 10 Fufs Breite erhalten. Das zu



ihrer Ausführung benutzte leichte Gerüst, größtentheils auf Kragsteinen ruhend, ist in der vorgezeichneten Skizze dargestellt.

Die Höhe des Gitters beträgt 8 $\frac{1}{2}$ Fufs; jedes Gurtung besteht aus drei, zusammen 2 $\frac{1}{2}$ Zoll starken, 9 Zoll breiten Platten, welche durch Eckeisen von 3 und 4 $\frac{1}{2}$ Zoll innerer Breite mit den beiden Lagen von 5 $\frac{1}{2}$ Zoll breiten, 7 Linien starken eisernen Latten verbunden sind. Das Gitterwerk besteht aus drei Maschen der Höhe nach. In beiden Lagen hat der je dritte Stab einen T-förmigen Querschnitt. An den Durchkreuzungen sind die Latten mit je zwei warm eingebrachten Nieten von $\frac{1}{2}$ Zoll Durchmesser verbunden. In den Gurtungen haben die Niete einen Abstand von 4 bis 5 Zoll. Auf je 8 Fufs Länge der Träger kommt eine Querverbindung, für welche im Aeußern 9 Zoll breite, oben und unten gegen die Gurtungen sich stemmende Platten gegengelegt waren.

Der Aar-Viaduct wird 160 Fufs hoch und erhält eine Mittel-Oeffnung von 192 Fufs und zwei Seiten-Oeffnungen von 168 Fufs Weite. Die Entfernung der Gitter von Mitte zu Mitte soll 17 Fufs betragen, so daß die innere Fahrbahn noch 16 Fufs lichte Breite behält.



Die Mittelpfeiler von 15 Fufs oberer Breite erhalten in

den Stirnen $\frac{1}{4}$, in den Leibungen $\frac{3}{4}$ Anlauf und einen hohlen Raum im Innern von 11 Fuß Länge und 3 Fuß Breite. Von den Werksteinen, Molasse, kostete der Cubikfuß borsirt 70 Cent, die Bearbeitung pro 10 Fuß Gesichtsfläche 10 Cent. Der Kalkstein zum Sockel- und Auflager aus Thun ist theurer.

Ufern des Viaducts baute man eine kleine, 9 Fuß zwischen den Ketten breite und 180 Fuß weite Kettenbrücke für Fußgänger. Die Ketten sollten über gußeiserne Pendel führen, die Geländer aus 3 $\frac{1}{2}$ Fuß hohem schmiedeeisernem Gitterwerk bestehen und Querträger aus Schmiedeeisen tragen. Die Herstellung der Brücke war für 35000 Francs veranschlagt.

Zwischen Bern und Freiburg hat man auf dem Freiburger Gebiet mit den Planum-Arbeiten begonnen; von der Brücke über die Saane, welche 260 Fuß hoch werden und ein würdiges Gegenstück zur bekannten Drehbrücke über die Saane bei Freiburg bilden soll, ist jedoch noch Nichts zu sehen.

Die nach französischem System erbaute Bahn von Yverdon nach Lausanne resp. Morges zur Verbindung der Seen von Neuchâtel und Genf ist bereits längere Zeit in Betrieb.

Auch Genf wird bald eine Eisenbahnverbindung besitzen, indem die für die Zukunft der Schweiz überaus wichtige Bahn von Genf nach Lyon sich ihrer Vollendung naht. Die Strecke von Lyon bis Seyssel ist seit Kurzem bereits in Betrieb, der Bau des Tunnels bei Bellegarde und des Viaducts daselbst über die Valserine auf französischem Gebiet verzögert vornehmlich die gänzliche Vollendung.

Der Bahnhof bei Genf ist so hoch gelegt, daß die vielfach dort einmündenden Straßen mit Wegeunterführungen hindurch geführt sind.

Die Bahn verfolgt das rechte Ufer der Rhone; im Engpasse am Fort Ecluse, woselbst sich die Rhone zwischen dem Juragebirge und den Gebirgen von Savoyen hindurch zu drängen hat, beginnen die schwierigen Partien, die an der *Perte du Rhone* ihren Gipfel erreichen. Der Tunnel daselbst mußte 4 Kilometer, also über $\frac{1}{2}$ deutsche Meile lang, durch Molasse, zum Theil durch festen Jurakalk, getrieben werden. Schon drei Jahre hindurch wird daran gearbeitet, und noch 10 Monate waren bis zu seiner Fahrbarmachung erforderlich. Sieben Hölfschächte und mehrere Seitenstollen, letztere an solchen Punkten, wo der Tunnel dem Thalgehänge sich näherte, mußten zur besseren Förderung der Arbeit (Entfernung des Gesteins und zuströmenden Wassers, wie Zuführung von Luft und Material zur Ausmauerung)* angelegt werden. Der Tunnel hat ein Gewölbe aus Ziegelsteinen, und

Seitenmauern aus Kalksteinen erhalten; an beiden Widerlagern entlang führt ein Entwässerungsgraben. Den Richtstollen hat man auf der Sohle des Tunnels getrie-



ben, in der Molasse häufig in nebenstehender Form. Das von einem Scheitelpunkt im Innern nach beiden Mündungen gehende Gefälle hat ein Verhältniß von 1:250. Das Durchtreiben des Richtstollens in der ganzen Länge des Tunnels bildete die Einleitung der langwierigen Arbeit.

Das Bett der Valserine hat nahezu senkrechte Felswände, woher es kommt, daß, während das Flöfischen selbst mit einem Bogen von 150 Fuß Höhe und 100 Fuß Weite überspannt wird, der auf beiden Seiten in drei und sieben Bögen von 26 Fuß Weite sich anschließende Viaduct nur etwa 50 Fuß Höhe hat. Das ganze Werk wird aus schönsten Jurakalk sauber aufgeführt; auch hier setzte man die Rüstungen, insbesondere für die Gewölbe, auf eingemauerte tragkräftige Werksteine. Vom Flußbett aus erhob sich ein thurmartiges Rüstwerk mit Drehkran auf einer Scheibe zum Versetzen des schweren Werksteine.

Zu den Eisenbahnen Sardiniens übergehend, sei es erlaubt, einige statistische Notizen über die Leistungen des genannten Staates in diesem Felde vorzuschicken, die uns aus authentischer Quelle zugekommen sind. Wir verdanken sie dem hieher wohlunterrichteten Deputirten für Arona, Herrn Torelli, durch dessen überaus zuvorkommende und freundliche Unterstützung uns die Erfüllung unseres Auftrages bezüglich der sardinischen Eisenbahnen überhaupt sehr erleichtert worden ist.

A. Vom Staate ausgeführt und verwaltet sind folgende Bahnen (vergl. die Karte auf Blatt M im Text):

Von Turin nach Genoa 166 Kilometer,
mit Abzweigung von Alessandria
nach Arona (am Lago-Maggiore) 102

mithin überhaupt 268 Kilometer
à 600000 Francs,

(d. i. 35 $\frac{1}{2}$ preuss. Meilen à 1 203000 Thlr.).

B. Privat-Eisenbahnen bestehen:

	Länge in Kilometer:	Kosten pro Kilometer Franks: einschließlich der Betriebsmittel, ohne Betriebsmittel.	eröffnet im Jahre:
a) von Turin nach Savigliano und Cuneo	88	150000	1854.
b) - Savigliano nach Saluzzo	14	100000 Frs.	1856.
c) - Cavallermaggiore nach Bra	14	120000 ohne dergl.	1855.
d) - Turin nach Pinerolo	38	98000 - -	1855.
e) - Turin nach Susa (4½ pCt. Staats-Garantie)	53	120000 - -	1854.
f) - Turin nach Novara	95	150000 mit -	1855.
g) - Mortara nach Vigevano (4½ pCt. Staats-Garantie)	14	110000 ohne -	1855.
h) - Genua nach Voltri	14	320000 - -	1856.
i) - Vercelli Casale nach Valenza	46	130000 - -	1857.
k) - Santhia nach Biella	25	110000 - -	1856.
l) - Chambéry nach St. Jean de Maurienne 4½ pCt. Staats-Garantie)	81	150000 mit -	1856.
in Summa 485 Kilometer.			

Danach sind vollendet 485 + 268 = 753 Kilometer oder 100 Meilen preuß.

Die ad *d e g h* bezeichneten Privatbahnen werden vom Staate exploirt, welcher den Privat-Gesellschaften 50 pCt. der Brutto-Einnahme abgibt, ein bisher für den Staat wenig einträgliches Geschäft.

In Ausföhrung begriffen sind die Bahnen:

1) von Chivasso nach Ivrea	30 Kilom.
2) - Alessandria nach Stradella mit Abzweigung nach Navi	96 -
3) - Alessandria nach Acqui	60 -
4) - Chambéry nach Culoz	40 -
5) - Aigebelle nach Annecy und Genf	104 -
= 330 Kilom.	

Die Concession ist nachgesucht für die Bahnen:

1) von Arona nach Domo d'Ossola	45 Kilom.
2) von der Grenze mit dem Canton Genf nach Evian	60 -
3) längs der Ligurischen Meeresküste	320 -
4) von Savona nach Savigliano	65 -
= 510 Kilom.	

Das sardinische Eisenbahnnetz wird nach Fertigstellung der genannten Linien eine Gesamtlänge von 1583 Kilometer haben, was für ein Land von 4½ Millionen Einwohnern und 937 Quadrat-Meilen zum Theil überaus gebirgigen Terrains umso mehr Bewunderung verdient, als Sardinien weder Eisen noch Kohle (etwas Anthracit ausgenommen) besitzt.

Zur Vervollständigung des Eisenweges zwischen Genf und Turin sind noch die Strecken von Genf bis Aix les Bains und von St. Jean de Maurienne über Modane durch den Mont Cenis nach Susa auszubauen. Diese Orte liegen übrigens an einer schönen Kunststraße, in welcher sich zwischen Genf und Annecy unter anderem auch eine Drahtbrücke von circa 500 Fuß Spannweite zur Ueberschreitung eines tief eingeschnittenen Thales befindet.

Die Ständer der neben der StraÙe sich entlang ziehenden Telegraphen-Leitung sind gegen 24 Fuß hoch, 8 Zoll im Quadrat stark, numerirt und ganz regelmäßig bearbeitet; sie stehen in Entfernungen von mindestens 30 Ruthen und verlassen sehr oft die StraÙe, um Biegungen derselben abzuschneiden.

In Chambéry, der Hauptstadt Savoyen's, gingen wir auf die Eisenbahn stark, d. h. der Kasten des Postwagens, in dem wir uns befanden, wurde von den Achsen abgehoben und auf einen Bahnwagen gesetzt, ohne daß wir unsere Plätze verlassen hatten. Am Ende der Bahn zu St. Jean gab es ein umgekehrtes Manövr, wodurch unser Postwagenkasten wieder lauffähig für Landstraßen wurde. Die zu diesem Zwecke auf den Endbahnhöfen angebrachten Hebevorrichtungen sind dieselben, die man insbesondere in Frankreich zum Heben großer Lasten vom Landfuhrwerk auf die Bahnfahrzeuge, und umgekehrt, sehr häufig antrifft. Sie bestehen aus einem Gerüste von 4, 6 resp. 20 Fuß von einander entfernten Ständern mit übergelegten Schwellen für eine Schienenbahn, auf welcher sich ein niedriges Wagengestell von etwa 10 Fuß Radstahl mit zwei Wiiden befindet, von denen die eine dazu dient, dem Wagen die Stellung über dem Geleise unter dem Gerüste oder über dem Platze neben dem Geleise für das Landfuhrwerk zu geben, während mittelst der anderen Winde das Heben und Senken der Lasten geschieht. Häufig führen vier Taue, auf jeder Seite des Wagens zwei, über feste Rollen von der Trommel der Winde nach unten, um große Gegenstände sicher fassen zu können. In Frankreich sind mit diesen Apparaten nicht selten zugleich Waagen zur Ermittlung des Gewichtes der zur Verladung kommenden Gegenstände verbunden.

Es ist zu verwundern, daß in Deutschland von diesen sehr praktischen Apparaten bisher so selten Anwendung gemacht ist.

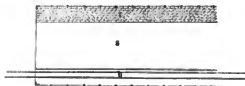
Die savoyesche Bahn ist durchweg, selbst in den Tunnels, definitiv einseitig eingerichtet und hat noch

vielfach den Austrich der Unvollständigkeit. Die Betriebs-Einrichtungen sind, wie in Sardinien überhaupt, nach französischem Muster gemacht. Zum Oberbau sind theils breitbasige, theils Stahlschienen angewendet, letzere mit Laschen auf den Stößen zwischen den Schwellen. Optische Signale fehlen, wie auch in der Schweiz; dagegen gestattet ein elektrischer Telegraph eine Verständigung von Station zu Station. Der Morse'sche Apparat wird auch für den Telegraphendienst auf den sardinischen Bahnen immer allgemeiner. Die meisten Wegeübergänge werden von Frauen bewacht, die eine Art Uniformjacke und einen breitkrämpigen Hut tragen und eine Fahne in der Hand halten. Unseren Zug führte eine vierrädrige Tender-Maschine von Seraing. Das Feuerungs-Material, aus Coaks und briquettes (Kohlenklein und Theer, gekocht und in Ziegelform gepresst), lag auf dem Kessel. Vor einem in entgegengesetzter Richtung fahrenden Zug sahen wir eine sechsrädrige Tender-Maschine.

Die Stationsuhren sind in Wandnischen der meist einstöckigen Empfangsgebäude auf der Perronseite eingelassen, wodurch es dem Publicum und dem Zugpersonal leichter gemacht wird, zu erfahren, wie spät es ist, als bei der in Deutschland üblichen Manier, die Uhren in Thürmen oder sonst hoch oben an den häufig mehrstöckigen Empfangsgebäuden anzubringen.

Sämmtliche Fahrzeuge sind vierrädrig; die Personenwagen enthalten entweder vier Coupés 3. Klasse, oder zwei Coupés 2. Klasse mit zwischenliegendem Coupé 1. Klasse. Die Schaffnersitze sind bedeckt und haben oberhalb des Sitzes Glaswände; sie liegen außerhalb der Wagenmitte und sind nach einer Seite offen. Die Wasserstationen bestehen aus einem achteckigen thurmartigen Massivbau, welcher ein großes rundes eisernes Reservoir ohne all' und jede Umhüllung trägt. Die Säulen der zwischen oder neben den Geleisen stehenden Wasserkrahne tragen kleine, mit dem großen Reservoir durch eine Röhrenleitung verbundene, ringsum geschlossene kleinere Bassins. Die Weichen sind selbstthätige mit umzuliegendem Gewicht und ohne Vorrichtung zur Beleuchtung.

Die Bahnstrecke von Susa nach Turin hat fast dieselben Einrichtungen. Der Bahnhof in Turin ist allen dort einmündenden Bahnen, mit Ausnahme der directen Bahn von Novara, gemeinschaftlich und von entsprechender Ausdehnung. In der Halle für die Personenzüge liegen sieben Geleise in drei Abschnitten. Die Güterschuppen, nach französischem Styl, an den Längsfronten



mit offenen Arcaden, enthalten große Ladeböden *a*, auf deren einer Längseite ein Schienenstrang *b*, auf der anderen ein gepflasterter Weg *c* für das Fuhrwerk sich entlang zieht. Auf den Ladeböden befinden sich die Bureaux zum Theil in Form von Glaspavillons. Diese Einrichtung der Güterschuppen kehrt auf allen größeren Stationen wieder. Auf einer derselben fanden wir auch die Giebelseiten des mit gewelltem Blech überdeckten Schuppens offen und ein kleines thurmartiges Wach- resp. Bureau-Gebäude an dem einen Giebel eingebaut.



Die Zwischenverbindungen unter den Gütersträngen sind durch Drehscheiben hergestellt, von denen überhaupt häufig, doch nicht so durchgreifend wie in Frankreich und Belgien, Anwendung gemacht ist.

Der Bahnhof zu Turin enthält auch die Haupt-Reparatur-Werkstätten für die Staats-Eisenbahnen. An den dort aufgestellten Locomotiven aus den Fabriken von Stephenson und Seraing finden wir keine Abweichungen von den bekannteren Constructionen. Bei einigen sechsrädrigen Güterzug-Maschinen waren die beiden vorderen Achsen in ähnlicher Weise gekuppelt, wie dies neuerdings bei mehreren Locomotiven der preussischen Ostbahn geschehen ist. Die Reparatur und Umbauten wurden in den Werkstätten mit großer Sorgfalt ausgeführt. Man stand in Begriff, eine Maschine zum Imprägniren der Oberbauschwellen mit Creosot zu erhalten und wollte demnächst auch Pappelholz für diese Schwellen anwenden, während man sich bis jetzt auf anpräpariertes Eichen- und Lerchenholz beschränkt hatte. Eine besondere Wagenbau-Anstalt ist zu Savigliano, eine Locomotivenbau-Anstalt neuerdings bei Genua eingerichtet, um sich hierin vom Auslande zu emancipiren.

Bei einem Ausfluge nach Cuneo traten wir die Rückreise nach Turin in einem Riesenzug an, der bis zur Station Savigliano, woselbst er gebastet ist, den ganzen Zug ausmachte, 130 Passagiere fassen konnte und aus sieben Abtheilungen bestand. Die mittlere bildete ein Coupé 1. Klasse, hieran grenzten zwei Coupés 2. Klasse für Nichtraucher, die demnächst sich anschließenden Abtheilungen bestanden aus zwei Doppelcoupés 3. Klasse, und den Schluss machten zwei Coupés 2. Klasse für Raucher. Der Wagen hatte die Länge von drei Vierrädern und wurde an den Enden von zwei drehbaren Untergestellen gewöhnlicher Vierräder getragen.

Die überwiegend wichtigste und bedeutendste der sardinischen Eisenbahnen ist die Bahn von Turin nach Genua. Die Schwierigkeiten, die bei ihrer Herstellung zu überwinden waren, sind enorm, und es hat der ganzen Energie und der wahrhaft deutschen Ausdauer des, den Werth einer Schienenverbindung zwischen der Hauptstadt im Binnenlande und der Hauptstadt am Meere, dem herrlichen Genua, richtig ermessenden Landes bedurft, um das gewaltige Werk, insbesondere den Uebergang über die Apenninen zu vollenden.

Der Ban der Bahn wurde 1845 angefangen, selbst in den Kriegszeiten kräftig fortgeführt und 1854 vollendet. Die Hauptbahn wurde von vornherein doppelgeleisig, die Nebenbahn von Alessandria nach Novara jedoch nur eingleisig hergestellt. Bei einer Gesamtlänge von 268 Kilom. kostete sie 160 Millionen Francs (1203000 Thlr. die preussische Meile). Auf der 42 Kilom. langen Strecke von Arquata bis Genua trifft man sechs große Tunnel von 600 bis 3300 Meter Länge, zehn Brücken über die Scrivia, viele Viaducte und Futtermauern von gewaltiger Länge und Höhe. Am merkwürdigsten ist die große 3100 Meter lange, 7 Meter breite, 8 Meter hohe Giovi-Galerie, deren östliche Mündung auf dem höchsten Punkte der Bahn 360 Meter über dem Meerespiegel liegt; das Gefälle in derselben beträgt 1:34, in der anschließenden Strecke sogar 1:28. Die Herstellung des ganz mit Ziegeln (40 Millionen) ausgemauerten, mit Hölfe von vierzehn Schächten ausgeführten Tunnels hat 11 Millionen Francs gekostet.

Die Neigungsverhältnisse der schwierigeren Partie von Novi ab bis Genua geben aus folgender Zusammenstellung hervor:

Ortschaften.	Längen.	Gradienten.	Meereshöhen.	Tunnel.
	Met.		Met.	Met.
Novi	317 3090 1793 3412 3082	horizontal 0,0074 m = 1: 135 0,0005 m = 1: 2000 horizontal 0,0078 m = 1: 130	197,0 —	—
Serravalle	378 2762	horizontal 0,0069 m = 1: 166	—	—
Arquata	712 4285	0,0010 m = 1: 250 0,0060 m = 1: 166	—	610
Scrivia	760	horizontal	297,0	—
Isola del Cantone .	3393 2385 3000	0,0080 m = 1: 125 0,0072 m = 1: 140 0,0080 m = 1: 125	—	760 334 810
Bussalla	2913 3457 2162	0,0018 m = 1: 208 0,0296 m = 1: 35 0,0350 m = 1: 28	—	3100
Ponte-Decimo . . .	150 310 1608 2129 470	horizontal 0,0350 m = 1: 28 0,0280 m = 1: 35 0,0208 m = 1: 48 horizontal	188,0 —	400
St. Francesco . . .	2994 156 1519	0,0110 m = 1: 91 horizontal 0,0110 m = 1: 91	90,0 —	—
San Pier d'Arena .	280 884 623 2577 3552	0,0040 m = 1: 250 0,0100 m = 1: 100 0,0040 m = 1: 250 0,0060 m = 1: 125 0,0034 m = 1: 290	—	—
Zusammen =	5297	horizontal	16,0	714
				6751

Zeitschr. f. Bauwesen. Jahrg. VII.

Die geneigten Ebenen von 1:28½ bis 1:35½ zwischen Bussalla und Ponte-Decimo sollten nach der ursprünglichen Idee gleich den geneigten Ebenen bei Lättich und Aachen mit stehenden Maschinen und Seilen betrieben werden, und diesem Umstande mag es vornehmlich beizumessen sein, daß man die allergrößten Opfer nicht gescheut hat, um entweder in geraden oder nur schwach gekrümmten Linien diese Gebirgspartie zu passieren. Immerhin kommt diese Absicht auch dem Locomotiv-Betrieb, der von vornherein eingerichtet wurde (auch in Aachen ist man seit dem Jahre 1835 dazu übergegangen) sehr zu Gute und giebt der Bahn, sowohl betreffs der Sicherheit als der Leistungsfähigkeit, Vorzüge vor anderen Gebirgsbahnen, die bei günstigeren Gefällverhältnissen sich in weit schärferen Curven bewegen. Auch auf den übrigen Bahnstrecken sind die Curven verhältnißmäßig nicht scharf; die scharfste von 300 Meter liegt bei Isola del Cantone.

Von Turin bis Bussalla, hi wohin die Steigung 1:100 nicht übersteigt, bedient man sich der Locomotiven gewöhnlicher Construction von Stephenson resp. Serravallo, zwischen Bussalla und Ponte-Decimo gehen vierrädrige Tendermaschinen, von denen unten des Näheren die Rede sein wird, und von Ponte-Decimo bis Genua Maschinen nach amerikanischem System. Die Betriebs-Einrichtungen auf den Staatsbahnen sind die oben beschriebenen.

Statt der optischen Signale hat man akustische, indem jeder Wärter ein Horn führt, mit dem er das von den Stationen ausgehende Signal über das Ablassen eines Zuges weiter zu geben hat. Auf je 1 Kilom. kommt ein Wärter. Wegen Uebergänge *au niveau* sind anfanglich principiell vermieden, vor allem an den Mündungen der Tunnel. Bei den großen Kosten, welche mit der Durchführung dieses Systems verknüpft waren, hat man jedoch schließlich in einigen Fällen davon Abstand genommen. Bei einem Tunnel, wo dies der Fall ist, hat man in Folge dessen eine Signallaterne im Innern angebracht, welche von den Tunnelmündungen aus gedreht werden kann, um einem im Tunnel befindlichen Zuge event. den Befehl zum Halten zu geben.

Von Turin bis Alessandria verfolgt die Bahn ein ziemlich ebenes Terrain. Bei Moncalieri wird der Po mit einer Brücke von 7 Bögen zu 16 Meter lichter Weite (die Brücke über den Po auf der Zweigbahn nach Novara hat 21 Bögen zu 22 Meter Weite, und 5 Millionen Francs gekostet) überschritten, die Brücke über den Tanaro bei Alessandria hat 15 Bögen zu 10 Meter Weite. Das Thal des Tanaro wird bei Asti erreicht. Der nachgiebige Untergrund und der leicht Wasser aufnehmende und dann ausfließende Boden in den Einschnitten hat auf dieser, im Uebrigen einsehen Strecke große Kosten verursacht. Sowohl die Einschnitte als die Dämme haben theilweise überaus flache Böschungen erhalten, stehen aber jetzt; sie sind mit Akazien dicht bewachsen. In

Alessandria, wo auch die Bahnen von Acqui und Novara münden, ist eine große Halle von 40 Meter Weite mit Oberlicht für die Personenzüge errichtet, in welcher sechs Geleise liegen. Sie ist mit doppelten Bohlenbögen überspannt, die unter sich durch hölzerne Kreuzverstre-



bungen und eiserne Bolzen fest verbunden sind (Eine ähnliche Construction ist in den Werkstattshallen von A. Pflug in Berlin, vergl. Zeitschrift für Bauwesen, Jahrgang IV, Seite 345, angewendet). Ein durch vier Hängebalken getragener, von Auflager zu Auflager reichender Zuganker vollendet das etwas schwerfällige System.

Von Alessandria geht es durch fruchtbare ebene Gefilde bis Novi. Etwa eine Meile weiter bei Serravalle wird die Scrivia erreicht und das Thal derselben bis zum Scheitelpunkt der Bahn verfolgt. Hier liegen die Hauptschwierigkeiten der Bahn. Stützmauern, Tunnel, Flußübergänge in unausgesetzter Reihenfolge und nicht ohne Luxus ausgeführt; letzteres gilt vornehmlich von den Stützmauern, die in den oberen Theilen nicht selten Viaductform annehmen. Als Werksteine benutzte man ein Kiesel-Conglomerat mit kalkigem Bindemittel, was in der Nähe vom groben lockeren Gefüge bis zum feinsten gleichförmigen Koru gefunden wird. Die Schüttungen vor den Uferdeckungen bestehen aus Serpentinestein. Im Uebrigen wurden zu den Bauwerken gebrannte Steine und ein ausgezeichnet guter Mörtel verwendet.

Eine Anzahl von Brücken über die Scrivia sind aus einem Bogen von 40 Meter lichter Weite hergestellt. Einige der schiefen Brücken hinunter haben thurmartige halbrunde Widerlagspfeiler erhalten. Die Steigungen bleiben in mäßigen Grenzen, 1:123, und wurden in dieser, bezüglich der Curve ungünstigsten Partie von Serravalle bis Busalla nicht überschritten. Um so schroffer ist das bereits erwähnte Hübalsteigen nach Genua zwischen Busalla und Ponte-Decimo mit 1:28½ und 1:33½.

Die drei Tunnel von 838, 449 und 798 Meter Länge zwischen Arquata und Busalla, die wir zu Fuß passieren, fanden wir im Ganzen sehr wohl unterhalten und nur wenig von Feuchtigkeit leidend. Weniger günstig sind diese Verhältnisse in der großen, zu Anfang und zu Ende in einer Curve liegenden Giovi-Galerie bei Busalla, deren Herstellung, zum Theil durch plastischen, an der Luft sich ausdehnenden Thon und zwischenliegende wasserhaltende Schichten, mit unendlichen Schwierigkeiten verknüpft gewesen sein soll. Von Ponte-Decimo geht es mit allmählig abnehmendem Gefälle, dessen Maximum = 1:90, durch das Thal des verwilderten Polcevera nach S. Pier d'Arrea, wo das Meer erreicht wird und die Bahn nach Voltri sich abzieht. Hier galt's,

mit einem 714 Meter langen Tunnel, der Galerie S. Lazzaro, die in das Meer hineinragende Felspartie zu durchschneiden, auf deren äußerster Spitze der Leuchthurm für den Hafen von Genua sich erhebt, und dann mit einem fortlaufenden Viaduct Genua selbst zu erreichen. Die Bahn endigt zu Genua auf einer provisorischen Station unfern des Palazzo Doria.

Mit dem Bau des noch tiefer hinein in die Stadt gerückten Definitivums ist man, nach Abbruch eines Häuser-Complexes, jetzt beschäftigt; eine Zweigbahn führt bereits hinter der Marmor-Galerie entlang bis zum Freihafen, woselbst große Niederlagen eingerichtet sind. Die auf der geneigten Ebene von Ponte-Decimo dienstthnenden Locomotiven, durch Zeichnungen auf Blatt M dargestellt, sind vierrädrige Tendernmaschinen, von denen je zwei, mit den Feuerbüchsen gegen einander gekehrt, gekuppelt und von einem Führer bedient werden. Jede Maschine ist mit einer Schraubenbremse versehen, durch welche in ähnlicher Weise, wie bei den Bremswagen der geneigten Ebene bei Aachen, ein eiserner Schlitzen auf die Schienen gepreßt wird, während die Räder ganz frei von der Hemmung bleiben.

Die Cylinder der Maschinen liegen ansichts und haben 14 Zoll englisch Durchmesser und 22 Zoll englisch Hub; der Durchmesser der gekuppelten Räder beträgt 1,95 Meter. Im Kessel liegen 121 Siederöhren von 0,04 Centim. innerem Durchmesser. Die Wasserreservoirs enthalten 3 Tons. Die ganze Länge einer Maschine beträgt nur 7,14 Meter, der Radstand 2,44 bis 2,59 Meter (die Maschinen, von denen zehn doppelte vorhanden sind, haben nicht ganz gleiche Abmessungen).

Der Radstand zwischen den Treibrädern einer Double-Maschine beträgt . . . 3,87 bis 4,015 Meter,
die Länge der Rauchkammer . . 0,8 - 0,87 -
die Breite derselben . . . 1,168 - 1,268 -
die Länge des Feuerkastens . . 1,120 -
die Breite desselben . . . 1,14 - 1,25 -
die Höhe desselben über dem Rost . . 1,28 -
die Kessellänge . . . 3,20 -
die Länge der Siederöhren . . 3,415 -
die Höhe des Raumes unter den Röhren bis zum Rost in der Feuerkammer . . . 0,77 -

Auf der Mitte des Langkessels sitzt ein Dom, aus dem der Dampf entnommen wird. Der Dampfüberdruck beträgt 5 Atmosphären.

Eine sogenannte halbe Maschine wiegt, wenn sie leer ist, 22 Tons, im betriebsfähigen Zustande 28,4 Tons.

Im Jahre 1856 waren auf der geneigten Ebene 15302 Personenwagen zu Berg und 15097 dergl. zu Thal, ferner 31886 Güterwagen zu Berg und 31107 zu Thal (sämmliche Wagen vierrädrig) befördert, und dabei verbraucht 2346450 Kilogr. Coaks, 107100 Kilogr. Holz und 14137 Kilogr. Oel.

Dabei betragen die Ausgaben
für 5 Maschinisten, 10 Heizer und

4 Putzer	20870 Francs,
- Coaks	164251 -
- Holz	3213 -
- Oel	22619 -
außerdem	2718 -
in Summa	213671 Francs.

Danach kamen die Zug-Kosten für jede (halbe)
Maschine pro Kilom. 0,922 Francs,
dazu für Unterhaltung 0,200 -

in Summa	1,322 Francs.
----------	---------------

Die gesammten Ausgaben für den Güterdienst auf der geneigten Ebene betrugen 373526 Francs, dabei wurden 195685 Tons netto zu Berg und 87292 Tons netto zu Thal befördert; es kam sonach auf jede Ton 1,32 Francs, oder pro Centner, da die Strecke 10 Kilom. (1,32 Meilen) lang ist, 6½ Pfennige.

Nach den bestehenden Bestimmungen muß bergab die Hälfte der Achsen gebremst sein. Bei den Personen-Zügen befinden sich die Maschinen zu Berg an der Spitze des Zuges, bei den Güter-Zügen am Ende. Reicht eine Double-Maschine nicht aus, so wird noch eine halbe Maschine zum Schieben benutzt und die Double-Maschine für alle Fälle an die Spitze des Zuges gestellt.

Die Güterwagen von beiläufig 15 Fuß Länge haben eine Tragfähigkeit von 7 bis 8 Tons und wiegen bedeckt und incl. Bremsen 5 Tons, offen und ohne Bremsen haben sie ein Gewicht von 3600 Kilogr. = 3,6 Tons. Während unseres Besuchs ging ein Personenzug nebst Bagagewagen von 30 Achsen, von einer Double-Maschine geführt, ohne allen Anstand die geneigte Ebene hinauf. 9 bis höchstens 11 beladene Güterwagen ist die gewöhnliche Leistung einer solchen Double-Maschine (d. i. 9 (7 + 5) = 108 Tons brutto); der Coaksverbrauch = 41 Kilogr. p. Kilom.

Wir passirten den 3100 Meter langen Tunnel von Busalla mit dem Schnellzuge bergan in 8 Minuten (20 Minuten pro Meile). Die gewöhnliche Fahrzeit der geneigten Strecke zu Berg wie zu Thal ist 24 bis 28 Minuten, also etwa 18 bis 21 Minuten pro Meile. Im Ganzen sollen die Betriebskosten für die geneigte Ebene nahezu das Fünffache der Kosten für die übrigen Bahnstrecken erreichen. In Ponte-Decimo befindet sich eine Werkstatte für die Locomotiven der geneigten Ebene.

Die Tarife auf den Staatsbahnen betreffend, so beträgt derselbe für den Personenverkehr:

1. Klasse pro Kilom.	0,1 Francs
3. - - - - - genau die Hälfte mit	0,05 -
2. - - - - -	0,07 -

(d. i. 6, 3 und 4½ Sgr. pro preuß. Meile).

Für alles Gepäck, Handstücke ausgenommen, ist zu zahlen und zwar für je 100 Kilogr., von 10 zu 10 Kilogr. zählend, 0,61 Francs pro Kilom., im Minimo aber 40 Cen-

tim. Für Güter gelten 4 Klassen, von 0,18, 0,14, 0,12 und 0,10 Francs pro Tonne und Kilom.

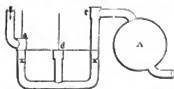
Im Jahre 1836 sind auf der Staatsbahn 36000 Francs pro Kilom. eingenommen; rechnet man hiervon 50 pCt. auf die Betriebs-Ausgaben, so bleibt eine Verzinsung von 3 pCt. des Anlage-Capitals von 600000 Francs pro Kilom.

Die Verwaltung steht direct unter dem Ministerium für öffentliche Arbeiten, an dessen Spitze augenblicklich der Minister Paleocapa, in weiteren Kreisen durch seine Hafenbauten für Venedig, noch als tüchtiger Ingenieur bekannt. Unter demselben steht der General-Director Bona, ebenfalls Ingenieur, dem Eisenbahnenwesen im Speciellen vor.

Es bleibt nun noch übrig, die hydropneumatische Bohrmaschine näher zu beschreiben, die, von den Herren Sommeiller, Grandis und Grattoni erfunden, dazu dienen soll, die Handarbeit beim Eintreiben der Bohrlöcher in festes Gestein bei Ausföhrung von Tunneln zu ersetzen. Veranlassung zu dieser Erfindung hat die Aufgabe gegeben, Savoyen mit Piemont in thunlichst kürzester Frist mit einer Schienenverbindung zu versehen.

Bis Susa auf piemontesischer Seite und bis St. Jean de Maurienne auf savoyischer Seite sind die Bahnen fertig und in Betrieb, die Weiterföhrung über die Rhone nach Coloz, zum Anschluß an die Genf-Lyoner Bahn, ist gesichert, es handelt sich nur noch um die Föhrung der Bahn über die Alpen. Vielfache Ermittlungen haben schon seit langer Zeit ergeben, daß das Gebirge zu diesem Belauf in der Nähe des Mont-Cenis zwischen Modane und Bardonnèche mit einem Tunnel von 12 Kilom. zu durchbrechen ist. Die Höhe des Gebirgskammes gestattet die Forcierung der Arbeit durch Hilfschächte nicht, es kann nur von den beiden Endpunkten aus mit der Arbeit vorgegangen werden. Im Ubrigen fürchtet man nicht, im Innern des Gebirges auf Schwierigkeiten zu stoßen, so daß die Fertigstellung des Tunneln nur eine Geld- und Zeit-Frage ist. Man war deshalb schon längere Zeit darauf aus, eine Maschine zu erfunden, welche eine Beschleunigung der Arbeit gegen die bisherigen Methoden gestatte und dabei durch Benutzung der disponiblen, durch die beiden Flüsse Arc und Dora gebotenen Wasserkraft wohlfeil sei. Nach mehrfachen Versuchen von Maus, Bartlett etc. ist nunmehr die vorerwähnte hydropneumatische Maschine erdacht, die in der That den Zweck zu erfüllen geeignet erscheint. Die genannten drei Herren haben mit Hölfe der zu Experimenten von der Regierung vorgestreckten 150000 Frs. unfern Genna vor einem schroffen festen Kalksteinfelsen neben der bereits erwähnten Eisenbahn-Station St. Pier d'Arena ihre Maschine aufgestellt, die im Wesentlichen in zwei Theile zerfällt. Der erstere Theil dient dazu, ein angemessenes Quantum Betriebskraft, aus comprimir-

ter Luft bestehend, zu beschaffen; den anderen Theil bildet die eigentliche Bohrmaschine. Dafs man comprimirte Luft als Betriebskraft verwenden will, geschieht wohlweislich zu dem Zwecke, die Galerie während des Baues zugleich mit frischer Luft zu versorgen, welche den Pulverdampf etc. hinaustreibt und die Möglichkeit gewährt, dafs die Arbeiter vor Ort eine angemessene Zeit aushalten. Damit die comprimirte Luft eine gleichmäfsige Spannung von $\frac{5}{2}$ Atmosphären habe, hatte man die cylinderförmigen Behälter dafür durch Röhren von 0,30 Meter Durchmesser mit einem 53 Meter höher belegenen Wasser-Bassin in Verbindung gesetzt, so dafs vor Beginn der Arbeit die Behälter ganz mit hochgepresstem Wasser gefüllt sind, welches erst mit dem Eintritt der comprimirten Luft von derselben Spannung nach Massgabe der Erzeugung solcher Luft entweicht und mit der Abnahme letzterer wieder eintritt. Von demselben Wasserreservoir führt ein Rohr von 0,12 Meter Durchmesser nach einer durch dasselbe in gleicher Weise wie eine Dampfmaschine durch Dampf von hoher Spannung getriebene Maschine mit Cylinder, Schieberkasten etc., durch welche das Spiel zweier Ventile in einem 0,45 Meter im Durchmesser haltenden gebogenen Rohr *a* mit Aufsatzstück *d* derartig geregelt wird, dafs das Ventil das Rohr schließt, wenn das andere Ventil geöffnet ist. Dieses Rohr steht mit jenen Behältern und einem 23 Meter über demselben liegenden zweiten Wasserreservoir in folgender Weise in Zusammenhang:



Ist das Ventil *a* geöffnet und *d* geschlossen, so stürzt das Wasser durch das Rohr *x* bis zu den Ventilen bei *c* und treibt die in dem Rohrstück enthaltene Luft, mit gewaltiger Kraft sich verdichtend, in den Behälter *A*; schließt sich nunmehr *a* und öffnet sich *d*, so fließt das Wasser aus dem Rohrstück *x* bis zur Höhe von *d* ab und Luft strömt dem *a* unter *c* angebrachtes Ventil in das Rohr hinein. Schließt sich nun wiederum *d* und öffnet sich *a*, so giebt es einen neuen Wassersturz und abernals einen entsprechenden Theil comprimirter Luft.



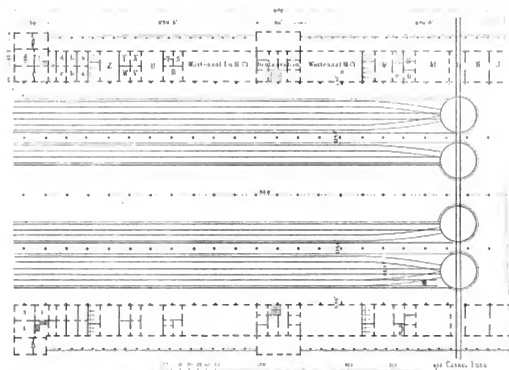
Das Ventil *a* (vergl. nebenstehende Skizze) soll aus zwei in einander gehenden Cylindern *a* und *a'* bestehen; senkt sich *a*, so findet der Wassersturz durch den Seitenraum *dd*, welcher bis auf einige Rippen zum Tragen des Cylinders *a'* ganz frei ist, statt; wird *a* dagegen in die Höhe gezogen, so schneidet man dadurch den Zufluss des Wassers ab. Dabei senkt sich der Cylinder *a* rasch, während die

umgekehrte Bewegung nur langsam vor sich geht. Die gedachten beiden Bassins wurden von einer Wasserleitung gespeist, welche das Wasser der Scirvia bei Busalla in Röhren den Bahnkörper entlang nach Genua bringt. Durch eine bleierne Höhre mit einem Endstück von Gummi gelangt die comprimirte Luft zur eigentlichen Bohrmaschine, einem werkzeugartigen Apparate von etwa 1½ Centner Schwere. Derselbe ist auf der mit Schneiden versehenen Doppelbahn eines eisernen Gestelles, welches einige Ähnlichkeit mit der Vorrichtung zur Parallel-Führung des Kreuzkopfes für die Kolben- und Pleuel-Stango bei Locomotiven hat, nach der Länge verschiebbar, das Gestell selbst um einen Zapfen in verticalem Sinne drehbar; behufs der seitlichen Bewegung ist der Ständer, in dessen verticalen Seitenwangen der Zapfen, resp. das Gestell liegt, oben und unten selbst mit Zapfen versehen. Da die Seitenwangen des Ständers selbst geschlitzt und außerdem gerahmt sind, so läßt sich das Maschinen nach Bedürfnis auch heben und senken.

Auf jenen Geleitsangen nun ruht die lange Spindel einer Schraube ohne Ende, welche wiederum das Werkzeug selbst trägt. Dasselbe theilt sich in zwei kleine Cylinder von etwa 3 Zoll äußerer Länge mit Schieberkasten, und in einen größeren Cylinder von etwa 2½ Zoll lichten Durchmesser und 4½ Zoll innerer Länge (7 und 12 Centim. wurden uns ausgegeben). Die comprimirte Luft tritt durch den Gummischlauch zunächst in eine Vorkammer des größeren Cylinders und geht von dort theils zu den beiden kleineren Betriebs-Cylindern, theils in Folge der Bewegung eines durch die Kolben jener Cylinder in Bewegung gesetzten Vertical-Schiebers in den großen Cylinder, dessen Kolben, an dessen Verlängerung der Bohrer unmittelbar befestigt ist, dadurch in eine hin- und hergehende Bewegung gesetzt wird. Hierdurch wird der $\frac{1}{2}$ Zoll starke, achteckige, unten mit einer Schneide versehene und verstärkte Bohrer mit großer Heftigkeit in regelmäßigen Tact gegen die Felswand geschleudert, in welche er einzudringen bestimmt ist. Damit er sich hierbei nicht, so zu sagen, im Gestein festfrisst, wird ihm eine drehende Bewegung gegeben. Zu diesem Behuf setzen die Kolben der kleinen Cylinder durch Excentric und Winkelhebel eine Einfallsklinke und ein Sperrrad und dadurch ein Paar gleich große (4 Zoll) conische Räder in Bewegung, von denen das eine auf der verlängerten Kolbenstange von etwa 1½ Zoll Durchmesser nach der Länge verschiebbar, aber durch Feder und Nuthe mit demselben verbunden, aufsitzt. Außerdem wird durch ein feines Röhrchen Wasser in das Bohrloch gespritzt, indem man von der gedachten Vorkammer für comprimirte Luft ein Zweigrohr nach einem kleinen nebenstehenden, geschlossenen und mit Wasser gefüllten Gefäße führt.

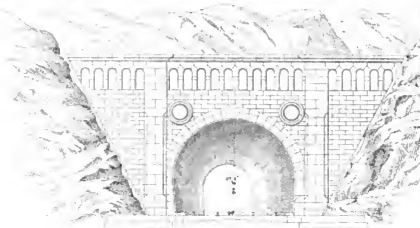
Um das Vorrücken der Maschine auf ihrem Schlitten zu bewirken, nachdem der Bohrer ein gewisses Stück in den Felsen eingedrungen ist, dient folgende Vorrich-

Empfangsgebäude auf dem Bahnhof zu Cassel.

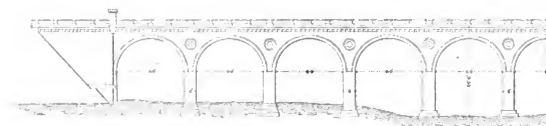


Eintheilung der Räume im

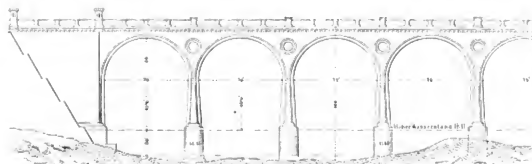
- A Freiraum
- B Bahnhof u. Gepäck Estrade
- C Gepäck Annahme
- D Posten
- E Kasse
- F Control.
- G Conduiten
- H B. I.
- I Kassa
- J Post
- K Schnellzug
- L Gepäck Ausgabe
- M Gepäckraum
- N Durchgang
- O Wartezimmer
- P Passage
- Q Wartezimmer



Tunnel bei Volkmarshausen.



Werra Brücke bei Münden

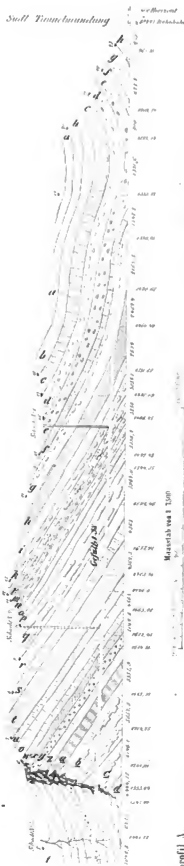


Fulda Brücke bei Kragenhof

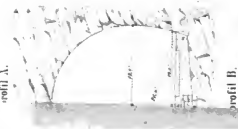
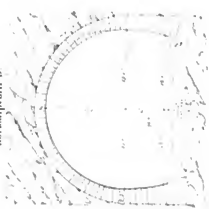
Einat. 8. März 18. 18. 18.

Geologisches Längenprofil.

Sondirgruben von I bis 23:



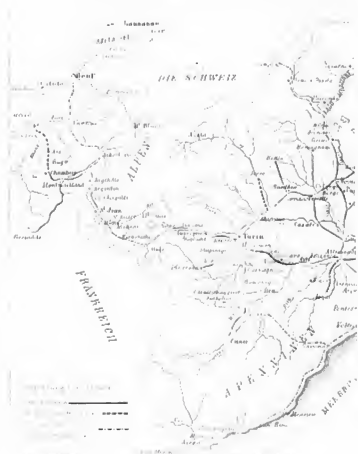
profil A.

**profil B.**

Normalprofil C.

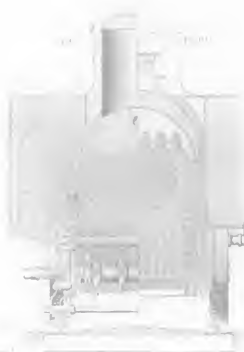
Formation und Stufenglieder.	N.	Steinm.	Gesteins-Art der Stufenglieder.
Basalt und Porphyr	a		Erweichliche Kalkstein, Mergel
Ob. Rothth.	b		Mittige, durchbohrte Kalk.
Fels	c		Schwer-Arde in steilen Rücken
Lerdoliten	d		Flache, Mergel mit Mergel-Stein im Rücken
Bojogen	e		mit weissen
Erzbergergen	f		Thonhaltiger, Feuersteinartige.
Lower Limestone	g		Glimmer-schiefer mit Gestein
Mittler	h		gletsch. dichte, Limestone
Lower Limestone	i		Amalgam, Steine, Mergel
Upper Limestone	j		Mergel, Thon-schiefer, Sandstein
Basalt, Porphy	k		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	l		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	m		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	n		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	o		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	p		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	q		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	r		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	s		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	t		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	u		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	v		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	w		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	x		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	y		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	z		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	aa		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ab		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ac		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ad		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ae		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	af		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ag		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ah		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ai		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	aj		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ak		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	al		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	am		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	an		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ao		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ap		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	aq		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ar		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	as		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	at		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	au		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	av		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	aw		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ax		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ay		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	az		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ba		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bb		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bc		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bd		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	be		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bf		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bg		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bh		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bi		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bj		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bk		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bl		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bm		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bn		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bo		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bp		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bq		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	br		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bs		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bt		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bu		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bv		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bw		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bx		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	by		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	bz		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ca		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	cb		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	cc		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	cd		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ce		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	cf		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	cg		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ch		mit weissen und correct mit weissen Mergel
Basalt, Porphy	ci		mit weissen und correct mit weissen M

Eisenbahnnetz im Königreich S



Locomotive für die ge neigte Eb Eisenbahn von Turin nach C

Il vago ad 4 ruote
und 4 ruote



tang: Die verlängerte Kolbenstange berührt nach einem bestimmten Vorrücken eine hebelartige Zunge und drückt dieselbe etwas nieder, wodurch die am anderen Ende befindliche Klinke aus einer gezahnten, zwischen den Geleitsstücken unter der Schraube ohne Ende liegenden Stange gehoben und durch Bajonett der Eingriff zweier conischen Räder bewirkt wird, wovon das kleinere auf einer Mutter der Schraube ohne Ende sitzt, während das andere von jenen beiden kleinen Cylindern aus ebenfalls mittelst Sperrrad und Einfallsklinke in Bewegung gesetzt wird. Der Eingriff erfolgt so lange, bis die Maschine um die Länge eines Zahnes (circa 2 Zoll) jener Stange vorgeschritten ist. Nach vollendeter Arbeit wird die Maschine mittelst Handkurbel und der Schraube ohne Ende zurückgezogen.

Um dem Maschinen einen gleichmäßigen Gang zu geben, hat man denselben zwei Betriebs-Cylindern nach mit um 90 Grad versetzten Kurbeln und ein Schwungrad von 15 Zoll Durchmesser gegeben.

Bei den Versuchen, denen wir beiwohnten, wurde ein Loch von 20 Zoll Tiefe in 10 Minuten und ein anderes von 22½ Zoll Tiefe in 8 Minuten in überaus festen Kalkstein getrieben, während bei Handarbeit mindestens je 1½ Stunden dazu erforderlich gewesen sein würden. Nach Mittheilung der Erfinder ist für jedes Bohrloch von etwa 0,5 bis 0,55 Meter Tiefe, 1,50 Cubikm. comprimirt Luft erforderlich.

Man hat uns mit größter Zuverlässigkeit mit den Eigenthümlichkeiten des Instruments bekannt gemacht, auch mit denselben in unserer Gegenwart wiederholt experimentirt, Aufnahmen wurden uns jedoch nicht gestattet. Herr Sommeiller versicherte uns, man wolle das Instrument noch vereinfachen, um ihm immer mehr die Handlichkeit eines gewöhnlichen Werkzeuges zu geben und die Möglichkeit zu erlangen, eine größere Anzahl derselben gleichzeitig in einem Tunnel nach jeder beliebigen und gerade vortheilhaften Richtung arbeiten zu lassen. Er würde sich, nachdem die Vorrage über die Herstellung des Mont-Cenis-Tunnels in den sardinischen Kammern entschieden, nach Belgien begeben und dort solche Instrumente hauen lassen, demnächst aber wegen etwaiger Ueberlassung eines solchen Instruments an preussische Eisenbahnen mit uns in weitere Verbindung treten.

Da inzwischen ein Exemplar des über jene Maschinen von einer Commission des Gouvernements erstatteten und den sardinischen Kammern mitgetheilten Berichts eingegangen ist, welcher ganz speciell auf die Sache eingeht, so glaube ich mich auf die vorstehende kurze, aus lokaler Anschauung geschöpfte Beschreibung jener Maschine beschränken und zum weiteren Eindringen in diese, sich wohl nicht auf das Anfertigen von Tunneln beschränkende, Frage eine auszugewiesene Uebersetzung jenes Berichtes (auf Seite 297 u. f.) beschließen zu dürfen.

Berlin, im Juli 1857.

Th. Weishaupt.

Architektonische Studien in Spanien.

I. Burgos.

(Mit Zeichnungen auf Blatt C im Text.)

(Schluß.)

Wir haben nun noch die Beschreibung der Kirche durch die Schilderung der Capellen zu ergänzen, welche den Körper derselben umgeben und einen so großen Reichtum an Gestaltungen, eine solche Fülle der verschiedensten Stylformen enthalten, daß man daran den ganzen Entwickelungsgrad der spanischen Baukunst vom 13. bis zum 18. Jahrhundert verfolgen kann, nachdem man sich von dem verwirrenden, ich möchte fast sagen berausenden Eindruck erholt hat, dem man sich bei dem ersten Besuch der Kirche kaum zu entziehen vermag, einem Eindruck, zu dessen Verstärkung die fast allzu üppige Fülle von Sculpturen beiträgt, von der namentlich einige Theile des Chores in einer Weise überwuchert sind, die deren besonnene Prüfung und namentlich fast alle genaue Messung unmöglich zu machen droht. Ich werde bei der Betrachtung der Capellen die kunstgeschichtliche Folge derselben beobachten, und beginne mit der dem rechten Eingangsportal der Façade (a) zunächst gelegenen „Capilla del Santísimo Cristo“, auch „Capilla de los reme-

dios“ genannt, ersteres nach einer alten aus Holz geschnittenen wunderthätigen Statue Christi, letzteres nach einem Bilde der „virgen de los remedios“, die sich in derselben befinden. Diese Capelle gehört der Zeit der Gründung der Kirche, vielleicht sogar einer früheren Periode an, und ich habe schon oben bemerkt, daß das mit seiner verzierten Vorderseite dem Innern der Capelle zugewendete Portal als Rest der Kathedrale König Alfons' VI. zu betrachten ist; wie es mir denn auch nicht ganz unwahrscheinlich ist, daß die ganze, in ihrer Anordnung überdies von allen andern durchaus abweichende Capelle einen Theil des alten Königspalastes ausgemacht habe. Zur Unterstützung dieser Ansicht kann die Nachricht hier angeführt werden, daß dieser Raum ursprünglich den Mitgliedern des Kapitels zur Wohnung gedient habe, so lange dieselben nach der Regel des h. Benedict zusammenlebten. Dies aber ist, wie sich aus einem Documente aus Flores ergibt, nur bis zum Jahre 1173 der Fall gewesen, in welchem sich die Majorität für die

Sacralisation entschied und den der Regel des h. Benedictus treu bleibenden Mitgliedern das Kloster Olbura zum Wohnsitz abtrat. Wie der Grundriß (No. 1) ergibt, bildet die Capelle eine kleine Kirche, deren Schiff aus fünf Kreuzgewölben besteht, an welches sich zwei in späterer Zeit etwas reicher decorirte Abtheilungen wie Kreuzarme eines Querschiffes anlehnen, während sich denselben andre Räume in der Art von Capellen anschließen; die beiden ersten Arcaden auf der linken Seite des Schiffes öffnen sich mit ihren oberen Theilen in die später zu beschreibende „Capilla de la Presentacion“, ohne jedoch einen Zugang zu derselben zu gestatten.

Von den älteren Theilen des Baues ist sodann noch die Thür hervorzuhoben, die von dem südlichen Arm des Querschiffes in den Kreuzgang führt (g), und in welcher Madoz, der das romanische Portal nicht kennt, die älteste Thür der ganzen Kirche vermuthet. Die Anlage ist auch in der That sehr einfach, indem statt der sonst bei gothischen Portalen üblichen Profilierungen und Halbsäulen sich rechts und links nur eine rechtwink-



lige Vertiefung, wie an romanischen Portalen, jedoch, wie vorstehende Skizze zeigt, ohne eingesetzte Säule befindet. Auf jeder Seite dieser Vertiefung stehen sich gegenüber und einander zugewendet je eine Statue auf Consolen, die ihrerseits wieder von phantastischen Thiergestalten getragen werden. Die beiden Figuren bilden je eine Gruppe, von denen namentlich die zur Linken, Maria mit dem Engel der Verkündigung darstellend, von großer Zartheit und in ächt germanischer Weise gehalten ist. Auf der rechten Seite stehen König David und der Prophet Jesaias. In dem spitzbogigen Felde über der Thür ist in höchst alterthümlicher Weise die Taufe Christi dargestellt, darüber die fast freigearbeitete Taube, als Symbol des h. Geistes. In der Hohlkehle des Bogens, unter dessen rechtem Ansatz der Kopf eines Engels, unter dem linken dagegen ein männlicher Kopf sich befindet, der für das Portrait des h. Franciscus gehalten wird, befinden sich thronende Gestalten. Die Wandfläche des Portals unter den Consolen, sowie am Thürsturz, ist schachbrettartig mit den abwechselnden, flachgearbeiteten Bildern eines Löwen und eines Castelles, der Wappenzeichen von Leon und Castilien bedeckt. Die höchst merkwürdigen Holzschnitzereien der Thürflügel gehören einer späteren Zeit an (s. u.). Der Kreuzgang stammt dagegen aus dem 13. Jahrhundert, ohne das Besondere über den Erbauer bemerkt wird. Er besteht, der Terrainverhältnisse wegen, aus zwei Stockwerken, in dessen

oberen man durch die eben beschriebene Thür eintritt. Andre Thüren führen in die Antescristia (No. 9), in die Capellen S. Jago (No. 11) und S. Catalina (No. 12), sowie in den Vorraum des Kapitelsaales (No. 13). Die kleine perspectivische Ansicht des Kreuzganges (Fig. 8 auf Blatt C), ist aus dem oberen Geschoß des südlichen Armes aufgenommen. Ich glaube hier auf eine Differenz aufmerksam machen zu müssen, die zwischen meiner Zeichnung und den Angaben der spanischen Forscher ohnwalte. Diese nämlich nennen den Kreuzgang quadratisch, wogegen auf meiner Zeichnung zwei seiner Arme aus 9, und die beiden anderen nur aus 8 Kreuzgewölben bestehen. Ich kann jetzt leider diesen Zwiespalt nicht mehr ausgleichen, bemerke jedoch, daß die sehr verschiedenen Angaben der Maasse bei den Spaniern zu ihrer Ansicht gerade kein großes Vertrauen erwecken. Nach Madoz ist jeder Arm 89 cast. Fufs lang und 22 Fufs breit; nach der von Bosarte angeführten „Relacion de la ciudad“ haben die Arme eine Länge von 120 Fufs, nach Pons 139 Fufs. Nach meinem Plane ist die eine Seite 120 Fufs, die andere fast genau 140 Fufs lang.

Von den Capellen des Chor-Umganges sind nur zwei in ihrer ursprünglichen Gestalt erhalten; die Capilla de S. Gregorio (No. 17), mit einem in einer Spitzbogen-nische befindlichen Kenotaphium von feinsten, durchbrochener gothischer Arbeit, und die der Annunciation (No. 18), in welcher sich das Grab eines Ritters von S. Jago, D. Gabriel de la Torre, befindet, welcher der erste Patron derselben und Neffe ihres Gründers war. Der zweiten Hälfte des 13. Jahrhunderts gehört die kleine und dürftige Capilla de S. Nicolas an (No. 20), in welche man von dem nördlichen Seitenarm des Querschiffes eintritt und als deren Gründer der auch daselbst begrabene Bischof D. Juan de Villaloz (Villalante; reg. von 1268 bis 28. Aug. 1269) ausgehen wird. Ueberdies befindet sich in dieser Capelle außer anderen Gräbern ein sogenanntes Armario oder Spinde, eine schmale Nische, in welcher die Leiche in aufrechter Stellung beigesetzt wurde. Von sehr einfacher Anlage ist auch der Vorraum zu dem Kapitelsaal (No. 13), der mit zwei schlichten Kreuzgewölben überdeckt ist und außer mehreren Gräbern aus dem 14. Jahrhundert den durch eine Sage verherrlichten Koffer des Cid als historische Reliquie enthält. Die Sacristei zu der Capelle der Reliquien (No. 15) ist ebenfalls von einfachster gothischer Anlage, zeigt indeß schon in dem einen Theile des Gewölbes statt der einfachen Kreuzgewölbe eine complicirtere Form, und kann somit den Uebergang zu denjenigen Theilen unseres Gebäudes machen, die aus dem 14. Jahrhundert herrühren. Dahin scheint mir das Gewölbe der Capilla de S. Geronimo im Kreuzgange (No. 23), so wie die große Capilla de S. Jago zu gehören, die sich in höchst unregelmäßiger Form an der Stelle einer der alten Umgangs-Capellen befindet. Sie ist dann aber bedeutend erweitert worden und zeichnet

sich durch höchst eigenthümliche, complicirte Gewölbeformen aus, die auch möglicherweise dem 15. Jahrhundert angehören können. Sie ist die größte Capelle der Kathedrale und dient zu deren Parochialkirche. Nachrichten über ihre Gründung sind nicht erhalten; aus dem „Bestattungsbuche“ ergibt sich, daß im Jahre 1299 der Bischof D. Fernando in ihr beigesetzt worden ist. Es befinden sich hier mehrere Grabmäler aus dem 16. Jahrhundert in reichem Renaissance-Geschmack, von denen ich nur das eines Herrn Lesmes de Astudillo († 1559) hervorheben will. Derselbe wird in der Inschrift des Grabmals Sohn des Herrn Pedro genannt, welcher in Cöln die Capelle der Reliquien der heiligen drei Könige erbaut hat. Auf die Geschichte dieser Heiligen bezieht sich auch eines der Reliefs, welche sich nebst dem üblichen genauen Verzeichniß aller der Kathedrale gemachten Schenkungen an dem Grabmale befinden. In der ersten Hälfte des 14. Jahrhunderts wurde von dem Bischof D. Garcia (1327 bis 1348) die Capilla de S. Marina (No. 6) erbaut, an welche sich eine mit einsechsem Kreuzgewölbe überdeckte Sacristei (Nr. 7) anschließt. Diese Capelle, in welche man von der Puerta del Sarmental aus eintritt, ist um die Mitte des 15. Jahrhunderts von dem Bischofe D. Alonso da Cartagena der Visitacion und später der h. Isabella gewidmet und neu gebaut worden (jetzt Capilla de S. Yaabel). Ausser mehreren andern Grabmälern steht in der Mitte dieser Capilla der in der blühendsten Weise später Gothik verzierte Sarkophag mit der Statue von D. Alonso. Aus dem Ende des 14. Jahrhunderts rührt die schöne Capilla de S. Catalina (No. 12) her, die vom Kapitäl erbaut wurde, nm als Begräbnisstätte für den König D. Enrique III. zu dienen, welcher in Burgos begraben werden wollte. Als er nun aber bei seinem im Jahre 1378 erfolgten Tode seine Leiche nach Toledo zu bringen befohlen hatte, wurde die neue Capelle als Sacristei benutzt. Jetzt ist dieselbe auch unter dem Namen der „Sala de los retratos“ bekannt, wie sie nach den in ihr befindlichen Portraits der Bischöfe von Burgos — vom h. Jacobus an — benannt wird. Sie wird durch ein großes Viereck von einigen 40 Fuß im Quadrat gebildet, welches durch eingesetzte Bögen und dreieckige Gewölbe in's Achteck übergeht, und durch ein schönes Sternengewölbe von 62 Fuß Höhe überdeckt wird; eine der schönsten Capellenformen, durch welche sich die spanischen Kirchenbauten von denen anderer Länder unterscheiden, in welchen dieselben verhältnißmäßig nur selten vorkommen. Die meiste Aehnlichkeit bieten damit die englischen Kapitelsäle und Marien-Capellen dar, nur daß jene meist eine Säule in der Mitte haben und diese von den Grundmauern an die Form des Octogons zeigen, wogegen die spanischen Capellen fast immer einen quadraten Grundriß haben, der erst im zweiten Stock und in der Wölbung in's Achteck übergeführt wird.

Das 15. Jahrhundert, das überhaupt als eine Glanz-

periode für die gesammte spanische Kunst betrachtet werden darf, war dies nicht minder auch für die Kirche von Burgos, die ihre reichsten Zierden in diesem Zeitraum erhalten sollte und deren glänzender Erweiterung selbst die politischen Unruhen und die damit verbundene schwankende Stellung der Stadt keinen Eintrag thun konnten. Hatte schon das 14. Jahrhundert neben mancherlei Unruhen und Noth, wie sie aus den Streitigkeiten Pedro's des Grausamen und seines Bruders Enrique hervorgingen, auch mancherlei neue Begünstigungen und Erweiterungen (wie durch die Kirche von Miranda) gebracht, hatte schon damals auf dem Cortes zu Alcalá der Vorrang von Burgos vor allen Städten des Reiches, und namentlich vor dem stets feindlichen Toledo, selbst in dem ausgleichenden Entschlusse des Königs eine glänzende Bestätigung erhalten, so kamen im 15. Jahrhundert noch günstigere Umstände zusammen, um den Glanz der Kirche zu erhöhen und damit zu gleicher Zeit auch die ihr gewidmete Bauthätigkeit zu steigern und zu befördern. Ungemein günstig war zunächst schon das Episcopat von D. Juan de Villaceros (1394 bis 1403), der zu gleicher Zeit Kanzler der Mutter des von Burgos früh anerkannten Königs D. Juan II. war, und der als großer Wohltäter der Kirche sehr gerühmt wird. Glänzender noch war das Episcopat von D. Pablo de S. Maria. Dieser bedeutende Mann war im Jahre 1350 in einer reichen und angesehenen jüdischen Familie geboren, wendete sich erst spät dem Christenthum zu und empfing im Jahre 1390 mit seinen Kindern und andern Familienmitgliedern, mit Ausnahme seiner Frau, von der er sich scheiden ließ, die heilige Taufe. Große Gelehrsamkeit und nicht minder großer Eifer, den er namentlich als Prediger und Judeubekehrer in Avignon bewies, öffneten ihm den Weg zu kirchlichen und staatlichen Ehren. Er wurde Kanzler des Königs Enrique III., dann Erzieher des Infanten und späteren Königs Don Juan II., und hatte über große Einkünfte zu verfügen, die er meist zu glänzenden Bauten verwendete. In der Kathedrale von Burgos baute er die Capelle des h. Paulus (1413). Nach langer Weigerung nahm er das ihm angetragene Bisthum von Burgos an, wo er im Jahre 1415 mit großen Feierlichkeiten empfangen wurde. Seine Mutter und seine Frau, sagen die Nachrichten, erwarteten ihn im bischöflichen Palaste. Auch in dieser neuen Stellung liebte er seinem Eifer gegen die Juden getreu, die sich damals durch ihren großen Reichtum gleichsam zu den Herren Spaniens gemacht hatten und deren Uebermuth er namentlich durch ihre Einschließung in bestimmte Quartiere der Städte — Juderias — niederzubeugen suchte. Für die kunstgeschichtliche Entwicklung ist D. Pablo von grosser Bedeutung. Von jeuer Capelle des h. Paulus wissen wir zwar nichts, und dasselbe gilt von dem Bau einer neuen prächtigen Sacristei, die er in der ersten Zeit seiner bischöflichen Würde errichtet haben soll. Aber den nachhaltigsten

Einfluß auf die Baugeschichte von Burgos und von ganz Spanien übte er dadurch aus, daß er bei seiner Rückkehr von dem Concil zu Basel (1431) einen deutschen Architekten, den Meister Johann von Cöln, mit nach Burgos brachte, um denselben bei den dortigen Bauten zu beschäftigen. Er selbst lebte allerdings nicht mehr lange genug, um diesem ausgezeichneten Künstler zu größer Thätigkeit zu verhelfen; indessen geschah dieses sehr bald durch seinen Sohn D. Alonso da Cartagena, der schon bei des Vaters Lebzeiten zu dessen Nachfolger von D. Juan II. ernannt war, und welcher den bischöflichen Stuhl von Burgos von 1435 bis 1456 inne hatte. Wie der Vater, war er durch Gelehrsamkeit und schriftstellerische Thätigkeit ausgezeichnet, und gleich jenem wußte er große kirchliche und politische Bedeutung in seiner Person zu verbinden. Zu besonderer Ehre wurde es ihm angerechnet, daß es ihm gelang, auf einer Sendung an den deutschen Kaiser den Vortritt Castiliens vor England bei öffentlichen Feierlichkeiten aufrecht zu erhalten. Auch in der Bauhätigkeit eiferte er dem Vater nach. Die heutige Capilla de S. Isabel (No. 6 und 7) errichtete er an der Stelle der Capelle der heiligen Marina, unter der Anrufung der Visitation; wichtiger aber ist es, daß er im Jahre 1442, vielleicht eine Idee seines Vaters ausführend, den Bau der Thürme wieder aufnahm und durch Johann von Cöln so weit führen ließ, daß sein Nachfolger dieselben vollenden konnte. Durch seine Vermittelung endlich wurde auch die für die Kunstgeschichte von Burgos so wichtige Gründung der Karthause von Miraflores durchgesetzt, deren Geschichte uns später beschäftigen wird. Die Wirksamkeit eines so großen Mannes, den Aeneas Sylvius „die Freude Spaniens“, und sein Lobredner D. Fernan Perez de Guzman Spaniens „Plato“ und „Seneca“ nannte, konnte nicht ohne Nachwirkung bleiben, und so sehen wir denn auch seinen Nachfolger auf dem bischöflichen Stuhl, D. Luis de Acuña y Osorio, aus adligem Geschlecht und vor dem Eintritt in die geistliche Laufbahn mit einer hohen Dame vermählt, in unermüdlicher Bauhätigkeit für seine Kirche wirken, als deren besonderer Wohlthäter er betrachtet wird. Er soll mit großen Kosten einige der großen Fenster der Kathedrale vergrößert haben; er baute eine neue Wölbung über der Kreuzung von Mittel- und Querschiff, die später eingestürzt ist, aber von Zeitgenossen als ein äußerst prachtvolles Werk (*somptuosísimo*) gerühmt wird, und mit welcher gleichzeitig vielleicht die Decoration der der Kreuzung zunächst liegenden Gewölbe stattgefunden haben mag; er vollendete die Thürme, durch welche die Kathedrale von Burgos einzig unter den spanischen Kirchen dasteht, und führte endlich eine prachtvolle Capelle auf, die er der Concepcion weihte und die jetzt den Namen der h. Anna trägt (No. 21). Sie zeigt in den Einzelheiten, bei einer sonst ziemlich einfachen Anlage, die durch den Raum bedingt war, die

reichen Formen der später sogenannten blühenden Gothik, in welchen auch das Retablo der Capelle, so wie das Grab des ersten Caplans desselben, des Archidiaconus D. Fernando Diaz de la Fuente Pelayo († 1492), errichtet sind; beides glänzende Muster dieses opptigen und reichen Styles, zu welchem sich damals die gothische Baukunst erhoben hatte. Denselben Styl zeigen auch die von D. Luis de Acuña gestifteten, in Holz geschnitzten Flügel der nach dem Kreuzgang führenden Thüre (g), welche in dem obern Theile eine ungemein reiche architektonische Decoration, in den unteren Theilen dagegen höchst merkwürdige Reliefs zeigt, auf deren Beschreibung ich hier nicht näher eingehen kann. In den Streitigkeiten zwischen Isabella der Katholischen und dem Könige von Portugal nahm der Bischof nicht immer eine feste Stellung ein, indem er im Jahre 1468 der Ersteren Treue geschworen, 1474 dagegen sich dem Letzteren zugewendet hatte. Nachdem aber dieser das Castell von Burgos verloren, ist D. Luis immer ein treuer Anhänger Isabella's geblieben, der er namentlich im Jahre 1487 durch Stellung bedeutender Mannschaften bei der Belagerung von Malaga sehr wesentliche Dienste geleistet hat. Er starb im Jahre 1493 und ward in seiner Capelle begraben, in deren Mitte sich auch der aus Marmor gearbeitete Sarkophag mit seiner Statue befindet. Dieses Denkmal zeigt schon die einfacheren Formen der Renaissance. Denn diese neue, aus der Rückkehr zu den antiken Formen hervorgegangene Kunstweise war schon damals von Italien nach Spanien übergeführt worden, wo sie sich in einer meist gefälligen und schwungvollen Weise mit den Formen der zu ihrer letzten Blüthe und Fülle gelangten Gothik zu verschmelzen begann. Auch von dieser Verschmelzung giebt ein noch unter dem Episcopat von D. Luis errichtetes Denkmal in der Kathedrale von Burgos Zeugnis; es ist dies die große, zum Erbbegräbniß der Familie Velasco bestimmte und von D. Pedro Hernandez de Velasco, Countable von Castilien, errichtete Capelle am Schluß des Chores, die auch von ihrem Erbauer den Namen der Capilla del Condostable erhalten hat (No. 15). Dieser Prachtbau nimmt die Stelle der früheren Capelle des h. Petrus ein, welche die mittlere unter den drei Choreschlüssen umgebenden Capellen war, und von der noch ein gleichsam als Vorhalle zu der des Connetable dienender Theil erhalten ist, wie dies der Grundriß ergibt; die Absicht des Gründers, einen prachtvollen und weit über die Dimensionen der ursprünglichen Capelle hinausgehenden Bau zu errichten, führte zu der Unregelmäßigkeit, daß der Mittelpunkt desselben nicht in der Azenrichtung der ganzen Kathedrale liegt, sondern nach der linken Seite geschoben erscheint, indem auf der rechten Seite aller Platz von der großen Capilla de Santiago (Nr. 11) eingenommen war. Tritt man durch den architektonisch und bildlich überreich decorirten Eingang, der von Villa Alam bekannt gemacht ist, in

die Capelle ein, so stellt sich der ganze Raum wie ein flüchtig aus dem Achteck construirter Choreschluss dar, in der Höhe des ersten Stockwerkes aber sind auf der Eingangsseite zwei Pendentifs angebracht, welche den Uebergang aus dieser Form in die eines regelmäßigen Octagons vermitteln. Als solches erhebt sich nun das Gebäude noch in zwei, mit Fenstern durchbrochenen Stockwerken, über welchen sich dann eine sternförmig sehr reich gegliederte Kuppel wölbt, von ähnlicher, nur reicherer Construction, als die Capilla de S. Catalina. Während nun in dieser Wölbung die Principien der gothischen Baukunst festgehalten sind, zeigen die vorerwähnten muschelförmig decorirten Pendentifs die Formen der Renaissance, und diese Mischung ist auch in vielen Details des Gebäudes durchgeführt. Namentlich zeigt sich dieselbe an dem Retablo des Hauptaltars in einer Weise, welche Bosarte auf die Vermuthung geführt hat, es seien zu diesem im Renaissance-Styl entworfenen Bau Bestandtheile eines älteren gothischen Altars verwendet worden. Rechts und links befinden sich in der Umfassungsmauer zwei kleine Seiten-Capellen, von denen die eine einen Renaissance-Altar, die andere einen Altar in den Formen der blühendsten Gothik hat. In derselben gothischen Weise ist auch der kleine, höchst unregelmäßige Raum überwölbt, der als Sacristie dient (No. 16), und in welchen man durch eine kleine Thür im Renaissance-Styl eintritt. Eine Wendeltreppe führt von dort aus zu dem im Innern der Capelle zwischen den beiden Stockwerken befindlichen Umgang, so wie zu den äußeren Galerien des Baues, der sich äußerlich als ein gewaltiges Achteck mit starken, thurmartigen Strebepfeilern darstellt, die in reichen und üppig ornirten gothischen Pyramiden emporragen und einen reichen und imposanten Abschluss der reichsten aller spanischen Kathedralen bilden. Den Reichtum dieser Capelle an bildlichem Schmuck und Gemälden muß ich hier übergehen, und bemerke nur, daß in der Mitte der Capelle, vor dem Hochaltar derselben, auf reich verzierten Sarkophagen die liegenden, mit äußerster Sorgfalt, Naturtreue und innigem Gefühl ausgeführten Gestalten der Gründer ruhen, Don Pedro Hernandez de Velasco und seine Gemahlin Doña Mencia de Mendoza, Gräfin von Haro, von denen nach der ungemein ausführlichen Inschrift ersterer im Jahre 1492, letztere im Jahre 1500 verstorben ist.

Eine ähnliche Verbindung der beiden Style, die wir in so glänzender Weise in der Capilla del Condestable sich mit einander vermischen sehen, zeigt, obschon in einer bei weitem einfacheren Weise, die Capilla de la Presentacion (No. 2). Dieselbe entspricht in ihrer Anlage vollkommen der der h. Catharina; ihr Grundriß bildet ein großes Viereck, das die Länge zweier Arcaden des Seitenschiffes der Kirche einnimmt und welches in seinem oberen Stockwerk in's Achteck übergeht. Der Uebergang, welcher in S. Catalina durch kleine drei-

eckige Gewölbe geschieht, wird hier, der Renaissance-Architektur entsprechend, durch eigenthümliche doppelte Pendentifs mit muschelartiger Verzierung gebildet (Fig. 9 auf Blatt C). Prachtvolle Grabmäler der Familie Lerma aus der Mitte des 16. Jahrhunderts bilden den plastischen, ein dem Michel Angelo zugeschriebenes Madonna-Bild den malerischen Schmuck dieser Capelle, die bei aller ihrer Einfachheit durch schöne und edle Verhältnisse einen sehr würdigen Eindruck macht.

So sind wir bis zur Schwelle, vielleicht schon bis in den Beginn des 16. Jahrhunderts geführt, in welchem die Einflüsse des italienischen Styles immer deutlicher hervortreten. Dies Jahrhundert, das für Spanien äußerlich so ungemein glänzend war, war es auch für Burgos. Allerdings hörte die Vorliebe der Herrscher Castiliens für diese Stadt immer mehr auf; seitdem die arme Juana mit der Leiche ihres geliebten Philipp, an dessen Seite sie 1506 mit so großem Glanze von Ferdinand in Burgos empfangen war, die Stadt verlassen hatte, ist dieselbe nie wieder auf längere Zeit Sitz des Herrscherhauses geworden. Schon bei dem Einzuge Carl's I. in sein ererbtes Reich empfand man es in Burgos mit großem Mißvergügen, daß er sich daselbst nicht länger als eine Woche aufhielt. Bald wurde Burgos auch in die Unruhen der Comuneros hineingezogen, und es ist dann später auch niemals wieder Residenz der Könige geworden, die erst nach Valladolid, dann nach Madrid verlegt wurde. Trotzdem blieb durch Industrie und Handel das Gedeihen der reichen Stadt in stetem Zunehmen, und Navarero, der Burgos im Gefolge des Kaisers kennen lernte, rühmt den Reichthum und die Betriebsamkeit der Burgenser, die, wie er hinzufügt, mit großer Unternehmungslust in ihren Handlungsgeschäften nicht bloß Spanien, sondern alle Theile der Welt besuchten. Nicht minder auch erhielt sich die kirchliche Bedeutung von Burgos auf ihrer alten Höhe; ja man kann sagen, daß dieselbe ihren äußersten Abschluss und Höhepunkt erreichte, als unter der Regierung von D. Francisco de Pacheco y Toledo (1567 bis 1579) das Bisthum zum Rang eines Erzbisthums erhoben wurde. So sehen wir denn auch die Kathedrale gerade im Verlauf des 16. Jahrhunderts durch einige ihrer prächtigsten Zierden bereichert werden: den Chor, die puerta de la Pellejería, den Crucero, die Prachtterrasse, die Ausstattung der Capilla mayor u. a., die uns noch ausführlich beschäftigen werden. Kunstgeschichtlich interessant ist, wie sich an diesen Bauten der Kampf zwischen den gothischen und den Renaissance-Principien fortdauernd und mit schwankenden Erfolgen bekundet. Gleich im Beginne dieses Zeitraums tritt der klassische Geschmack in völliger Reinheit am Chor auf; er bleibt in der puerta de la Pellejería vorherrschend, jedoch nicht ohne der heimischen, formenreichen Gothik Einflüsse auf die Gestaltung der Details zu gestatten. Umgekehrt stellt sich das Verhältnis am Crucero heraus; noch einmal gelangt,

obachon auch seinerseits mit Aufnahme der entgegengesetzten Principien, der gotische Styl zu voller und prächtiger Blüthe, nun dann, wie dies die Treppe, die Retablos und viele Grabmäler bekunden, dem modernen Klassicismus ganz das Feld zu räumen. Der erste Bau von Bedeutung ist der Chor, der von dem Bischof Fray Pascual (1497 bis 1512) errichtet wurde. Bis zum Jahre 1500 war der Sitz des Chores in demjenigen Theile der Kirche gewesen, den wir schlechthin den Chor zu nennen pflegen und der in Spanien als Capilla mayor bezeichnet wird. In dem obengenannten Jahre beschloß Bischof Pascual, denselben nach dem Langhause zu verlegen, wo nun ein besonderes Gebäude für diesen Zweck errichtet werden mußte. Eine Aenderung, die leider auch in allen übrigen Kathedralen Spaniens stattgefunden hat und die überall den Total-Eindruck des kirchlichen Gebäudes auf das Empfindlichste beeinträchtigt. Die Anlage dieses neuen Chores nun besteht hier — wie mit geringen Abweichungen auch in den übrigen Kathedralen — darin, daß die bei der Kreuzung zunächst liegenden Compartimente des Mittelschiffes mit einer festen, etwa bis zur halben Pfeilerhöhe emporreichenden Mauer eingeschlossen wurden, in welchem Raume dann die Sitze der Canonici und des Bischofs ihren Platz fanden.^{*)} Die architektonische Decoration dieses Chores, welcher gleichsam eine Kirche in der Kirche bildet, zeigt im Aeusseren korinthische Pilaster, welche ein Gebälk tragen und Altarnischen einschließen, alles schlicht und einfach und ohne alle Beimischung gotischer Motive. Die Chorstühle im Innern sind sehr reich, und zeigen in ihrer oberen Reihe auch die korinthische Säulenordnung. Von ihrer decorativen Ausstattung mit Holzschnitzereien will ich nur bemerken, daß an dem Stuhle des Bischofs unter einigen Darstellungen heiliger Gegenstände vor Allem ein Relief auffällt, auf welchem der Raub der Europa durch den in einen Stier verwandelten Jupiter dargestellt ist; ein Zeichen, wie sehr die den Italienern dieser Periode eigene Vorliebe für die antike Kunst und ihre Gegenstände auch hier in Burgos sich eingebürgert hatte, das allerdings seiner Immediatstellung wegen mehr als andere Kirchen nach Rom hingewiesen war. Bischof Pascual, der diesen Bau vielleicht durch italienische Künstler ausführen ließ, war selbst in Italien gebildet, starb auch in Rom, wohin er mehrere Male zu Fuß gepilgert sein soll. Er ward daselbst in S. Maria sopra Minerva beigesetzt, der Hauptkirche der Dominicaner, deren Ordensregel er auch als Bischof getreu geblieben war.

Das zweite Denkmal der Renaissance des 16. Jahrhunderts ist das Portal, welches der Bischof D. Juan Rodriguez de Fonseca (1514 bis 1524) an dem Vorsprunge

^{*)} Ich habe die Angabe dieser, so wie der zwischen den Pfeilern der Apsis aufgeführten Mauer an dem Plane (Fig. 5 auf Blatt C) absichtlich unterlassen, um die Uebersicht der baulichen Anlage nicht zu beeinträchtigen.

des nördlichen Querschiffes (e) errichtet ließ. Es wird als das schönste Beispiel einer reichen und glänzenden Renaissance-Architektur betrachtet werden, die in der üppigen Fülle der Ornamentik mehr als in der Klarheit des Charakters der spanischen Kunst an sich trägt. Es besteht aus drei Abtheilungen, die durch Säulen und kleinere übereinander gestellte Pilaster, sämmtlich mit den mannigfaltigsten Sculpturen bedeckt, von getrennt sind. In den schmalen Seitenabtheilungen finden sich je zwei übereinander angeordnete Nischen mit Statuen, in der weiteren mittleren die Thür, welche im Rundbogen gewölbt und mit reichem, freigearbeitetem Zackenwerk verziert ist, wie es der späteren Gothik eigen ist. Die beiden seitlichen Abtheilungen sind mit rundbogigen Frontons abgeschlossen, aber denen sich ein birnenförmig ausgehauener Spitzbogen mit reichem gothischem Blattornament erhebt, während die in mehreren kleinen Stockwerken sich erhebende mittlere Abtheilung von einem halbkreisförmigen Giebel mit einem Relief der h. Jungfrau gekrönt wird.

So viel Glanz und Zierlichkeit nun auch dieses schöne Denkmal entfaltet, so wird es doch an Reichtum der Decorationen und vor Allem an constructiver Bedeutung dem Thurme übertrifft, welcher in der Mitte dieses Jahrhunderts über der Kreuzung errichtet wurde und der von den Spaniern wohl als „Kathedrale in der Kathedrale“, sowie als neues Weltwunder gepriesen wird. Der von dem Bischof D. Alonso da Cartagena in der Mitte des 15. Jahrhunderts zwar höchst prächtig, aber doch nur aus Backsteinen erbaute Crucero stürzte in der Nacht des 3. März 1543 (nach Anderen 1539) ein. In dem Kapitäl, welches am andern Morgen von dem Bischofe D. Juan Alvarez de Toledo abgehalten wurde, beschloß man sogleich den Wiederaufbau, der auch in kürzester Frist begonnen wurde. Es wird nicht gemeldet, daß der König, wie es sonst der Fall gewesen, den Bau begünstigt und unterstützt habe; dagegen tritt die Kirche und die Bürgerschaft mit großer Bereitwilligkeit und mit Opfern ein, deren Größe in Erstaunen setzt. Zunächst verließ Papst Paul III. auf Bitten des Clerus von Burgos viel Indulgenzen an die Gläubigen, die sich bei dem Bau betheiligen würden, und der dadurch erweckte oder durch die Sache selbst bedingte Eifer war so groß, daß der Bischof, der sich der Sammlung der Beiträge selbst unterzog, an einem Nachmittage 22000 Ducaten eingenommen haben soll. Ebenso wird erzählt, daß von den Bürgern der Stadt die Bewohner der Straße S. Juan 11000, andere, die bei dem königlichen Garten wohnten, 14000 Ducaten zusammengebracht hätten. Die Kirche selbst aber und die Gemeinde der Stadt thaten sich vor Allen hervor und brachten zum Gedächtnis dessen auch ihre Wappen später im Innern an. Dem entsprechend rückte denn auch der Bau mit großer Schnelligkeit vor; schon

im Jahre 1544 war man nach vollendeter **Grundlegung** bis zur halben Höhe der Pfeiler gelangt, die, um die Last des Thurmes zu tragen, bedeutend verstärkt werden mußten; 1550 waren die Pfeiler und die sie verbindenden Spitzbogen-Arcaden fertig, und im Jahre 1567 der ganze Bau zu Ende gebracht. Derselbe besteht nun aus den oben erwähnten vier Pfeilern der Kreuzung, die bis zu einem Umfange von 51 Fuß verstärkt und mit einer Art flacher Cannelirung bedeckt wurden. Wegen dieser Cannelirung haben einige spanische Beschreibungen wohl den ganzen Bau als „dorisch“ bezeichnet, wogegen schon Bosarte ausdrücklich das Ueberwiegen des gothischen Styles darin hervorhob. Die Pfeiler sind, der Anordnung des ganzen übrigen Gebäudes entsprechend, durch Spitzbögen mit einander in Verbindung gesetzt, und in die vier Ecken sind Pendentifs mit muschelförmiger Verzierung eingesetzt, die den quadraten Grundriß in's Achteck überführen. In dieser Form nun erhebt sich der Thurm in zwei Stockwerken, deren Seiten von gothischen Fenstern durchbrochen und innen mit mannigfachen Sculpturen bedeckt sind, in denen sich der Renaissance-Geschmack zeigt. Aeußerlich dagegen ist der ganze Bau in der Weise der blühendsten Gothik gestaltet und bildet mit seinem reichen Ornament und den in Pyramiden endenden acht Rundthürmen, die als Eckpfeiler dienen, ein ungemein prächtiges Ganzes, das als würdiger und bedeutsamer Mittelpunkt zwischen den Thürmen der Fassade und der Capilla del Condestable erscheint. Ohne auf die weitere Beschreibung der reichen Decoration einzugehen, ist hier nur noch der Decke zu erwähnen, die ebenfalls in geistreicher Weise Gothik und Renaissance verbindet. Sie besteht nicht, wie man aus der Uebereinstimmung des Grundrisses mit dem der Capilla del Condestable schließen könnte, aus einem gothischen Gewölbe, sondern aus einem sternförmig combinirten, frei gearbeiteten Rippenwerk, das flach eingedeckt ist und dessen Schlussstein sich 180 Fuß über dem Fußboden der Kirche befindet. (Fig. 10 auf Blatt C Als die ausführenden Meister des Baues werden Juan de Castañedo und Juan de Vallega genannt, beide aus Burgos gebürtig; der Urheber des Planes dagegen und der Leiter des Baues ist wieder ein Künstler aus dem fernen Norden, „Maese Felipe,“ d. h. Philipp Vignernis oder Vignari aus Burgund, einer der drei Architekten, die Carl V. mit nach Spanien gebracht hat, so daß der nordische Kunstgeist, der einst bei der ersten Gründung der Kathedrale mitwirkte, auch hier bei dem letzten Abschlusse derselben seinen Einfluß bewährt hat. Denn als solchen kann man den Crucero allerdings betrachten, und wenn auch die Kathedrale im Verfolg der Zeiten noch mit mehreren und theilweis sogar sehr prächtigen Capellen und Deckmälern bereichert worden ist, als bauliches Ganzes ist sie durch den Prachtbau des Crucero zum letzten Abschlusse gebracht worden.

Von den weiteren Verschönerungen, die ebenfalls

dem 16. Jahrh. angehören, ist zunächst die Prachtterrasse zu erwähnen, die von der puerta alta in das Querschiff hinabführt. Sie ist nach der Zeichnung des einheimischen Künstlers **Diego de Silos** gebaut, welcher im Jahre 1524 das von seinem Vater Gil begonnene Grabmal des Königs D. Juan II. in Miraflores vollendete (s. u.) und auch später als Baumeister durch die Erbauung der Kathedralen von Granada und Malaga hohen Ruhm erworben hat. Die Treppe, die aus zwei doppelt gebrochenen Armen von je 38 Stufen besteht, ist ganz im Renaissance-Style gehalten und zeichnet sich durch einen großen Reichtum feiner und geschmackvoller Reliefsulpturen aus. Ueber die Zeit der Errichtung wird Bestimmtes nicht überliefert; dagegen wissen wir, daß zehn Jahre nach Vollendung des Crucero mit der Ausstattung der Capilla mayor begonnen wurde, einem der bedeutendsten Werke des 16. Jahrh., das vielleicht durch die Erhebung von Burgos zum Erzbisthum hervorgerufen worden ist. Letztere fand im Jahre 1574 unter D. Francisco de Pacheco statt, der seit 1567 den bischöflichen Stuhl inne hatte und im dritten Jahre nach seiner Erhebung die Ausstattung der Capelle und namentlich den Retablo des Hauptaltars begann, der dann von seinen Nachfolgern rüstig weiter gefördert wurde. Dieser letztere besteht aus einem Bau, der sich in drei Stockwerken zu bedeutender Höhe erhebt. Die einzelnen Stockwerke sind durch Säulen von dorischer, ionischer und korinthischer Ordnung in verschiedene Felder getheilt, in denen sich theils einzelne Statuen, theils Reliefs befinden, die mir zu den besten Erzeugnissen der spanischen Sculptur des 16. Jahrh. zu gehören scheinen, wie denn auch der Retablo selbst in banlicher Beziehung durch Reinheit der Verhältnisse und Schönheit der Details eine der ersten Stellen unter den zahlreichen ähnlichen Kunstwerken in Spanien einnimmt. Er ist von zwei fremden Künstlern Rodrigo und Martin de la Haya, aus dem Haag, aus Nufsbaumholz geschnitzt, welche die gewaltige, ihnen mit 40000 Ducaten bezahlte Arbeit im Jahre 1593 vollendeten, worauf dann noch die Bemalung und Vergoldung folgte, welche 1593 bis 1594 von Gregorio Martinez aus Valladolid und Juan Urbina aus Madrid für den Preis von 11000 Ducaten ausgeführt wurde.

Als Werke des 16. Jahrh. möchten mit Uebergang mehrerer zum Theil sehr prächtiger Grabmäler etwa noch die Capilla de las Reliquias mit Kuppel und Laterne (No. 4) und die Decke des Kapitelsaales (No. 14) zu erwähnen sein, welche aus reich in Holz geschnitztem Cassettenwerk mit einzelnen arabischen Motiven besteht, während der Saal selbst fast ganz ohne baulichen Schmuck gelassen ist. Unter dem Bischof D. Juan Rodriguez de Toledo (1539 bis 1550) versammelte sich das Kapitel noch in der Capilla de S. Catalina. Dem Ende des 16. oder der ersten Hälfte des 17. Jahrh. scheint ferner die Capilla de la Natividad anzugehören (No. 19), als deren Gründer D. Pedro Gonzalez de Salamanca ge-

nannt wird. Derselbe liegt hier nebst Fran und Tochter begraben, wie dies eine Inschrift besagt, die zugleich in der üblichen Weise verschiedene von ihm gestiftete Messen anführt, ohne jedoch der Zeit der Gründung Erwähnung zu thun; die Capelle hat eine längliche Form und ist mit einer ovalen Kuppel überdeckt, welche von einer Laterne abgeschlossen und wie die übrigen Theile der Capelle reich mit Sculpturen bedeckt ist. Der zweiten Hälfte des 17. Jahrh. gehört die Capilla de S. Enrique an (No. 8), an Reichthum der Arbeit und Pracht des Materials fast die erste der Kirche, und auch in der Inschrift als „hellstrahlende“ (fulgentissima) bezeichnet. Sie ist von dem Erzbischof D. Enrique Peralta y Cardenas († 1679) gegründet, der sie zu seiner Begräbnisstätte bestimmte. Außer mehreren Denkmälern aus älterer Zeit enthält sie einen kleinen Chor, und als Grabmonument ein Marmorretablo mit der aus Bronze gegossenen, vor einem Betpult knieenden Gestalt des Stifters, über welchem ein Engel einen ebenfalls aus Bronze gearbeiteten Teppich ausbreitet; überdeckt ist der Raum derselben durch zwei Kuppeln, von denen die eine geschlossen, die andere dagegen von einer Laterne gekrönt wird; beide, wie alle übrigen Theile ungemein reich und prachtvoll decorirt und nicht frei von den üppigen Auswüchsen, die man als Vorläufer des Churriguerismus betrachten kann.

Auch von dieser letzten, nach dem Architekten Churrigüera benannten Ausartung der spanischen Bankunst, deren Keime schon in den Zeiten der schönsten Blüthe zu erkennen sind, hat die Kathedrale ein glänzendes und in seiner Art höchst bedeutendes Beispiel aufzuweisen. Ich erwähne als solches, mit Uebergang der in ähnlichem Styl, doch in bei weitem kleinerer Weise errichteten Capilla de S. Juan de Sahagún (No. 3) und der im Jahre 1771 decorirten neuen Sacristei (No. 10; No. 9 ist die Antescristia), die unmittelbar links vom Eingange der Kirche belegene Capilla de S. Tecla (No. 22). Sie ist von dem Erzbischof D. Manuel de Sanmaniego y Jaca gegen das Jahr 1734 gegründet worden und hat ihrer Zeit eben so viel Anlaß zu ausschweifendem Lob gegeben (in Gedichten ist sie von Mendoza de los Rios gepriesen worden), als sie in der darauf folgenden Periode des Parismus unbegrenztem Tadel unterworfen worden ist. Pons kann nur das Geld bedauern, das dies „Wunder der Zeit“ gekostet habe, obsonen er den Künstler entschuldigt, der gezwungen war „die extravagante Mode, die damals herrschte, zu befolgen, oder nichts zu sehen zu haben,“ und in diesen Ton stimmen fast sämtliche Bericht-Erstatter ein. Dafs man heut zu Tage den unbedingten Lobrednern nicht mehr bestimmen kann, versteht sich wohl von selbst; weniger erklärlich mag es erscheinen, wenn ich auch den unbedingten Tadel nicht bestimmen möchte. Man ist auch bei uns von einer solchen vornehmen Geringschätzung alles dessen erfüllt, was der Zeit „des Zopfes“ angehört, dafs es fast als

Ketzerei erscheinen könnte, ein Denkmal jener Richtung zu setzen, in Schutz nehmen zu wollen. Ein solches ist aber die Capilla der heiligen Tecla, und doch muß ich gestehen, darin zu erkennen, die namentlich mit Rücksicht auf der Erbauung alle Anerkennung verdienen. Viele Theilgliederungen und der ganze Retablo des Altars, dessen allerdings leicht Preis gegeben werden, doch Total-Anordnung der Capilla vortrefflich und schlufs an den vorhandenen Bau in höchst geschmackvoller Weise vollzogen. Die Capelle nämlich der Länge nach den Raum neben den Arcaden des linken Seitenschiffes ein; die Mauer, welche ist hinweggerissen, und statt deren sind drei Pfeiler und kühne Pfeiler stehen geblieben, welche des Seitenschiffes haben und in ihrer Stellung die Pfeiler des Kirchengebäudes entsprechen. An diesem Pfeiler sich nun der 63 Fuß breite und 93 Fuß hohe Pfeiler an, der durch zwei kühne Bögen von 42 Fuß Spannweite und 62 Fuß Höhe in drei Abtheilungen theilt wird. Die beiden schmälern an den Seiten durch Kreuzgewölbe überdeckt, die sich in einer für die damalige Zeit gewifs seltenen Weise der Gewölbebildung mittlere quadrat Raum durch eine schöne Kuppel überspannt wird. Alle Gewölbe der Decke sind reich bemalt und vergoldetem Stuckwerk bedeckt, das in seinen Einzelheiten, ebenso wie die Detailgliederungen, vielfach Willkür und Schwulst zeigen mag, aber in seiner, ich möchte fast sagen consequenten Buntheit wieder zu einer gewissen Harmonie gelangt und wenigstens nicht verletzt, während die Totalwirkung der Capelle durch verständige Raumvertheilung, kühne Construction und leichte edle Verhältnisse eine durchaus erfreuliche ist.

Und damit können wir die Beschreibung der Kathedrale von Burgos beschließen, die uns in ihren einzelnen Bestandtheilen eine vollständige Geschichte der christlichen Architektur Spaniens von ihrem Aufleben im elften, bis zu ihrem durch wuchernde Ueberfülle bewirkten Untergang im achtzehnten Jahrhundert dargeboten hat; wir müßten denn die Zerstörung der Bildwerke an den Portalen als den Act eines vandalischen Parisus hier noch einmal anführen und der zwischen die kahlen Wände des mittleren Portales eingesetzten griechischen Thür Erhöhung thun, die hier allerdings fremd und ängstlich unter den reichen Gestaltungen der oberen Fassade dasteht, aber doch vielleicht Aufmerksamkeit verdient als Hinweis auf eine künftige Regeneration der Bankunst, die bis jetzt freilich noch zu keiner monumental bedeutsamen Aeußerung gelangt ist, deren Ideen aber allerdings in vielen jüngeren strebenden Künstlern der jetzigen Generation sich zu regen und zu schöner Entfaltung zu drängen scheinen.

Außer der Kathedrale besitzt Burgos noch eine große Anzahl gottesdienstlicher Gebäude, von denen in-

dels gegenwärtig mit **Ein** geringer Theil seinem ursprünglichen Zwecke dient. Die Zahl der Parochialkirchen belief sich auf 22, von denen zu Florez Zeiten (1771) nur noch 14 gebraucht wurden; Klöster wurden von dem Autor der *España sagrada* 20 angeführt. Ich begnüge mich, aus dieser großen Anzahl von Gebäuden einige solche hervorzuhoben, die als besonders wichtige Belege für die bausgeschichtliche Entwicklung betrachtet werden können, und die ich selbst genauer zu untersuchen im Stande war. Als Beispiel der romanischen und der Uebergangsperiode sind schon das Kloster de las Huelgas und das *Ospedal del Rey* erwähnt worden. Als Beispiel früherer Gothik ist die Parochialkirche S. Gil zu betrachten.

Die Nachrichten über die Gründung der Kirche S. Gil lauten nicht sonderlich übereinstimmend. Nach der einen soll sich auf der Stelle der Kirche eine ursprünglich vor der Stadt liegende Einsiedelei unter Anrufung des heiligen Bartholomäus befunden haben; als sich die Stadt bis dahin erweitert, sei dieselbe im Jahre 1399 zu einer Parochialkirche des heiligen Egidius (S. Gil) umgestaltet und neu gebaut worden. Dagegen wird von anderer Seite bemerkt, daß in einer päpstlichen Bulle vom Jahre 1163 unter den elf Kirchen von Burgos schon die des heiligen Egidius erwähnt wird. Von dieser ursprünglichen Kirche ist nichts mehr erhalten; sie ist bei steigender Zahl der Parochialen neu gebaut worden. Als den Zeitpunkt dieses Neubaus pflegt man allgemein das Jahr 1399 anzunehmen, und werden als damalige Förderer desselben D. Pedro de Canargo und Garcia de Burgos angegeben. Mit dieser Angabe stimmt denn aber der Charakter des Gebäudes keineswegs überein, und ich bin überzeugt, daß das Approbationsdocument vom Jahre 1399, auf welchem jene Ansicht beruht, nur auf einen Ausbau der Kirche sich bezieht, während die ursprüngliche Anlage „el cuerpo“ von dem Anfang des 13. Jahrh. herrührt und nicht mit Unwahrscheinlichkeit als Nachwirkung des Dombaues in den bürgerlichen Kreisen der Bauthätigkeit betraachtet werden kann. Mit dieser Ansicht über den Zeitpunkt der Erbauung scheint auch Caveda übereinzustimmen, der, allerdings ohne etwas Näheres anzugeben, S. Gil als Beispiel des gotischen Styles in seiner ersten strengen und einfachen Periode anführt und mit S. Maria l'antigua in Valladolid zusammenstellt, welche allerdings einen ganz ähnlichen Charakter an sich trägt. Zu der ursprünglichen Anlage von S. Gil ist das dreischiffige Langhaus, das Querschiff und die Capelle des Chores zu rechnen. (Fig. 12 auf Blatt C) Zu dem Neubau vom Jahre 1399 scheinen die beiden großen Capellen rechts und links von der Capilla mayor zu gehören, während andere Erweiterungen, namentlich die prächtige Capelle zur Linken des Langhauses, in noch späterer Zeit entstanden sind. Letztere, die Capilla de la Natividad ist von Juan de Castro († 1535) und dessen Gemahlin († 1548) erbaut und zu ihrer Grabs-

stätte bestimmt worden. Sie kann als eines der schönsten und reichsten Beispiele jener in Spanien so häufigen achteckigen Capellen betrachtet werden, von denen wir schon die von S. Catalina und der Presentacion in der Kathedrale kennen gelernt haben. In dem Bau derselben sind die gotischen Principien festgehalten, namentlich in der Wölbung der Kuppel, welche an Reichtum des konstruirt componirten Kuppelwerkes die oben erwähnten Capellen bei weitem übertrifft; der Retablo des Altars dagegen zeigt schon deutlich die Formen der Renaissance. In Bezug auf den unter Fig. 11 auf Blatt C mitgetheilten Durchschnitt bemerke ich, daß der Körper der Kirche vielfach unbau ist und die Strebe Pfeiler, die man von keinem Punkte erblicken kann, nach dem Vorbilde der Kathedrale angegeben sind. Von anderen Capellen sind noch zu erwähnen die „de la buena mañana“ mit einem Retablo von öppiger Gothik und einem Grabmal aus dem 14. Jahrh.; die de los S. Reyes, deren Altar mit Mosaik verziert ist, dem einzigen derartigen Schmuck, den man in Burgos kennt. An der Chornische, der Capilla mayor, sind gegen das Ende des 16. Jahrh. Aenderungen, wahrscheinlich nur decorativer Natur, von D. Diego Maluenda und dessen Gattin Doña Catalina vorgenommen, und ist dieselbe noch später mit einem churrigueresken Altarretablo ausgestattet worden. Die Kirche ist überdies reich an zierlichen Denkmälern und hat auch einige ältere Gemälde von kunstgeschichtlichen Werthe aufzuweisen.

Die Parochialkirche S. Esteban wird ebenfalls schon in der erwähnten Bulle vom Jahre 1163 genannt; auch ist sie zu den Zeiten der ausgebildeten Gothik erneuert worden, wovon namentlich das schöne, in schlanken und edlen Verhältnissen erbaute Hauptportal Zeugniß ablegt. Es ist reich mit Sculpturen in freiem und leichtem Styl



verziert, und darüber befindet sich ein einfaches aber gefälliges Rundfenster, von dem die vorstehende Skizze eine Abbildung giebt. Das Innere der Kirche ist von drei Schiffen gebildet und größtentheils mit reichen Decorationen aus späterer Zeit versehen.

Zu diesen Beispielen gotischer Architektur auf ihren

früheren Entwicklungsstufen fügen wir noch zwei Beispiele der späteren und glänzenderen Entfaltung derselben hinzu.

Zu diesen gehört das Kloster „de la Merced.“ Im 13. Jahrh. gegründet, ist es im Anfang des 15. Jahrh. verlegt und auf seiner jetzigen Stelle, gegenüber der Stadt am Arlanzon, von dem Bischof D. Alonso da Cartagena neu erbaut worden. Jedoch fand zu Ende dieses Jahrh. noch ein Neubau statt, welcher Don Francisco de Castillo, Regidor von Burgos, und seiner Gemahlin D. Leonor de Pesquera zugeschrieben wird, und dessen Ausführung in die Jahre 1498 bis 1514 fällt. Das Innere der jetzt zu anderen Zwecken benutzten Kirche zeigt reich verzierte Kreuzgewölbe; an der dem Flusse und der Stadt zugewendeten nördlichen Fassade des Querschiffes befindet sich eine schöne Rosette, deren Stabwerk reich und gefällig mit Anwendung des sogen. Fischblasenmusters componirt und hier skizziert ist. Dasselbe



zeigt eine gewisse Verwandtschaft mit einer von mir früher gezeichneten, bis jetzt noch nicht bekannt gemachten Rosette der Capelle im Castel nuovo in Neapel, wie denn überhaupt diese Stylform in dem einst unter spanischer Herrschaft stehenden Neapel und Sicilien (erzbischöflicher Palast in, und Portal der Kirche del Gesù bei Palermo) vielleicht noch mehr als in Spanien selbst verbreitet war.

Mit Uebergehung einiger anderen Klöster und Kirchenbauten wenden wir uns schliesslich zur Betrachtung der Karthause von Miraflores. Dieselbe ist etwa eine halbe Meile von Burgos entfernt und an der Stelle gelegen, wo der König D. Enrique III. einen Park und Palast besaß, der schon damals den Namen Miraflores, Blumenschau, trug. D. Enrique's Nachfolger, D. Juan II., errichtete daselbst trotz vielfacher Schwierigkeiten und ungeachtet des Widerspruchs seines Günstlings D. Alvaro de Luna, aber unter Beirath und Mitwirkung des uns schon bekannten Bischofs D. Alonso da Cartagena ein Karthäuserkloster. Im Jahre 1441 wurde der dahin zielende Beschluß des Karthäusergeneral D. Francisco Marres mitgetheilt, und dieser liefs sogleich Besitz von dem

ihm dargebotenen Terrain nehmen. Als Zeitpunkt der gütlichen Gründung ist das Jahr 1442 zu betrachten, erst diente ein Saal in dem königlichen Palast zur indem eine von Enrique daselbst mit großer Pracht begonnene Capelle nie fertig geworden war. Kaum war der Bau des Klosters angefangen, so begannen die Forderungen um Mittel behufs der Weiterführung zu häufen. Fast wären dieselben an dem dauernden stande des Hofes gescheitert, wenn nicht die Gelegenheit in die Hände des Bischofs D. Alonso ange worden wäre, der endlich die Dotationen auszuwählen und dadurch die Ausführung des Projectes möglich machte. Es scheint indess kein günstiger Stern über dem Kloster zu stehen, denn schon nach wenigen Jahren nahmen gewaltig zu haben, und dem Könige selbst ist im Jahre 1443 mufsten, obgleich nur fünf Mönche schon im Kloster wohnten, auf anhaltende Bitten derselben in dem Kloster angewiesen werden, da die alten, obgleich neue reichlich, angeblich nicht mehr zu deren Unterhalt ge nügen sollten. Die nun erfolgenden neuen Schenkungen waren ungemein reich; zwei Neuntel der königlichen Einkünfte von 57 Ortschaften wurden dem Kloster zugewiesen, und als nun die Existenz desselben gesichert schien, folgte im Jahre 1449 die Bestätigung durch Papst Nicolaus V. Mancherlei Begünstigungen folgten (so ward im Jahre 1450 die Tafel der Mönche durch das Recht des Vorkaufs von frischen und gesalzenen Fischen be vorzugt, und der Bau schritt vor, als im Jahre 1452 eine Feuersbrunst die neuen Anlagen gänzlich zerstörte. Nun schritt man zu einem gründlichen Neubau, der denn auch sehr bald nach den Entwürfen des uns schon bekannten Baumeisters Johann von Cöln (er soll 3350 Maravedis dafür erhalten haben) begonnen wurde. Aber auch diesem neuen Bau war das Glück zunächst nicht günstig. Der Gründer und eifrige Förderer desselben, D. Juan II., starb bald und konnte der im Mai des Jahres 1454 stattfindenden Grundsteinlegung nicht mehr bei wohnen, und durch die Schwachheit und Indolenz seines Nachfolgers D. Enrique IV. gerieth der Bau allmählig in Vergessenheit und mufste 1464 aus Mangel aller Fonds gänzlich eingestellt werden. Da trat die edle Isabella als Helferin ein, indem sie sich verpflichtet hielt, dies Lieblingsproject ihrer Eltern zum ewigen Abschluss zu bringen. Im Jahre 1477 wurden die Arbeiten wieder aufgenommen und ohne Unterbrechung bis zur Vollendung geführt. Inzwischen war der erste Architekt der Kirche, Meister Johann, gestorben, doch befolgte sein Nachfolger Garcia Fernandez Matienso den von jenem entworfenen Plan. Als auch dieser, nachdem er die Mauern der Kirche bis zu ihrer ganzen Höhe aufgeführt, im Jahre 1478 starb, wurde Simon, der Sohn Johann's, zum Baumeister erwählt, und von ihm der Bau in dem Jahre 1488 vollendet. Allerdings soll nach Einigen die Decke der Kirche im Jahre 1558 von Diego de Mendiala um 6 Fuß erhöht worden sein. Da indess Florez von einem

solchen, an sich überdies unwahrscheinlichen Zusatz nichts bemerkt, so ist der Nachricht kein richtiges Gewicht beizulegen und man darf dieselbe wohl nur auf die damals hinzugefügte Verzierungs des Aeusseren mit einer durchbrochenen Brüstung und Spitzluthürchen beziehen, wodurch allerdings eine der oben angegebenen ungefähr entsprechende Erhöhung der Kirche stattgefunden hat. Die Kirche besteht nach der Sitte des Karthäuserordens nur aus einem Schiffe, an welches sich ein gleich breiter Chor anschliesst. (Vergl. Fig. 13 auf Blatt C) Die Absis des letzteren ist durch neun Seiten eines Sechszehneckes gebildet, welche sonst nicht häufige Anordnung ich auch in der fast ganz unbekannten Cartuja von Sevilla wiedergefunden habe. Die Rippen, welche das prachtvolle Sterngewölbe der Absis und die beiden schmalen Kreuzgewölbe des übrigen Chores tragen, sind mit freigearbeiteten zierlichen Zacken versehen. Das Gewölbe des Schiffes wird von Rippen getragen, die sich in reicher und geschmackvoller Weise mannigfach verschlingen, aber eine einfache Profilierung, ohne jenes Zackenwerk, zeigen. Das Aeusere (Fig. 14 auf Blatt C) ist sehr einfach; die Wände erheben sich über den niedrigen und später hinzugefügten Nebengebäuden schmucklos und ohne alle andere Gliederung als die zwischen den Fenstern befindlichen Strebepfeiler. Nur die oben erwähnte Galerie und die Spitzluthürchen über und zwischen den Strebepfeilern sind in reicher spätgotischer Weise verziert, der sich indess schon einige Renaissance-Motive bemischen. So ragt das Gebäude hoch aus der weiten Ebene empor, ernst und einfach, und durch jene Pyramidenthürmen an einen mit Candelabern umgebenen Prachtsarg erinnernd, dessen Vorbild auch nach spanischen Autoren den Erbauern dieser schweigenden Grabeskirche vorgeschwebt haben soll. Denn eine Grabeskirche ist dieselbe allerdings, indem sie zur Begräbnisstätte des Gründers D. Juan II. bestimmt war. Der ruht denn nun auch darin nebst seiner Gemahlin Isabella und dem Infanten D. Alonso, dem ältesten Bruder der katholischen Königin. In der Mitte des Chores vor dem Hauptaltar steht der Sarkophag, auf dem die Gestalten des Königs und seiner Königin ruhen. Wenn von irgend einem Denkmale gesagt werden kann, dass es aller Beschreibung spottet, so ist es dieser in der ägyptischen Fülle der späten blühenden Gotik ausgeführte Prachtsarkophag, von dem Villa Amil eine Abbildung gegeben hat. Eine reiche, mit einer fast verwirrenden Fülle freigearbeiteter Ornamente bedeckte Krönung bildet den Abschluss dieses Aufbaues, der in den mittleren Theilen von zahlreichen sitzenden und stehenden Statuen geziert ist, welche theils in Nischen unter Baldachinen sitzen, theils zwischen freigearbeiteten Stulen und Streben stehen, während auf dem Pedestal zahlreiche Löwen angebracht sind, theils liegend, wie dies bei Grabmälern die Sitte mit sich bringt, theils aufrecht stehend und als Schildhalter und Wappenzeichen Leon's dienend. Auf dem Sarko-

phag ruhen die beiden Gestalten der Verstorbenen, ebenfalls von reichen Baldachinen überragt und von freigearbeiteten Figuren umgeben, während der Infant D. Alonso in reich verzierter Wandnische, nicht weit von dem grossen Grabmal knieend und mit gefalteten Händen, betend dargestellt ist. Die Herstellung des Sarkophages ist im Jahre 1486 dem Bildhauer Gil de Silos von Burgos übertragen worden; er begann die Ausführung im Jahre 1489, und im Jahre 1523 wurde das ganze Werk von seinem Sohne Diego vollendet. Derselbe Künstler errichtete auch in Gemeinschaft mit Diego de la Cruz den Retablo des Hauptaltars, der im Jahre 1496 begonnen wurde und bei seinem unüberschaubaren Reichtum von Ornamenten, Reliefs und freigearbeiteten Statuen, die sämtlich aus Holz geschnitten, bemalt und theilweise vergoldet sind, ein höchst bemerkenswerthes Denkmal dieser Periode ausmacht, wenn er auch in Schönheit und Vollendung der Einzelheiten nicht mit dem Grabmale verglichen werden darf, welches ein spanischer Schriftsteller eben so schön als richtig als den Schwanengesang der gotischen Kunst in Spanien bezeichnet hat. Die Chorstühle der Mönche sind um das Jahr 1488 von Martin Sanchez für 125000 Maravedis gearbeitet worden und zeigen ebenfalls die Form der spätesten Gotik, wogegen die Sitze für die Laienbrüder im Jahre 1558 von Simon de Bueras schon ganz in dem italienisirenden Style des Alonso Berruguete mit Anwendung der korinthischen Stulenordnung ausgeführt worden sind.

Von den übrigen Kunstschatzen, an denen das Kloster einst ungemein reich war, will ich hier nur die herrlichen Bilder des Roger van der Weyde erwähnen, die jetzt eine Zierde des Berliner Museums bilden. Sie dienen als Schmuck eines Betaltars (oratorio), welcher vom Papst Martin an den König D. Juan II. geschenkt worden war und von diesem im Jahre 1445 in das von ihm so sehr begünstigte Kloster gestiftet worden ist. Ein gleichzeitiges Klosterbuch giebt darüber folgende Auskunft: „Im Jahre 1445 schenkte vorbesagter König (D. Juan II.) das äusserst kostbare und von grosser Frömmigkeit zeugende Oratorium, welches drei Darstellungen enthielt, nämlich die Geburt Christi, dessen Abnahme vom Kreuze, welche sonst auch als fünftes Leiden bezeichnet wird, und die Erscheinung desselben bei seiner Mutter nach der Auferstehung. Dieses Oratorium ist von dem grossen und berühmten flämischen Meister Rogel gemalt worden.“ Ist dieses dem Norden entstammte Kunstwerk wieder zum Norden zurückgekehrt, so sind andere Malereien derselben Richtung und Schule noch jetzt der Kirche zu eigen geblieben. Von den Glasmalereien, welche noch jetzt die Fenster der Karthause verziern, sind nämlich die des Schiffes von einem Meister gearbeitet worden, der im Auftrage der Königin aus Flandern hierher geholt worden ist, und zeigen die Eigentümlichkeiten der niederländischen Malerschule. Die des Chores sind in brillanterer Weise aus-

geführt und sollen derselben Zeit angehören, in welcher die gotische Architektur der Kirche durch ein schwerfüßiges Carnes entstellt wurde (1637). — Der Kirche schloßen sich auf der Südseite niedrige gewölbte Räume an, die zu Capellen dienen; auf der Nordseite ein kleiner Kreuzgang, um welchen sich die Wohnungen der Mönche und zahlreiche andere Höfe gruppieren. Ueber allen waltet Einsamkeit und Oede, und wenn Miraflores schon früher die Stätte heiligen Schweigens war, so ist es jetzt zu einem Bilde des Todes geworden, wie es mir, den kunstgeschichtliche Wanderungen schon zu manchen Denkmälern gesunkener Herrlichkeit geführt haben, noch nie in so ergreifender Weise entgegengetreten ist. Man fühlt sich fast beklommen unter dem Eindruck trostloser

Verlassenheit, wenn man durch jene Räume wandert, athmet erst wieder auf, wenn man in die Kirche tritt, wo in den Steinen der Mauern und Gewölbe, Marmor der Gräber und in dem leuchtenden Glas der Fenster in stiller Herrlichkeit die Kunst ihre Feiert, dauernd über allen Wandel und Wechsel dem die Zeiten und die Geschlechter der Menschen unterworfen sind. *)

Ernst Gahl.

*) Als Berichtigung zu diesem Aufsatz ist zu bemerken: das Seite 84, Zeile 19 u. „östlichen“ statt westlichen zu lesen; bei Fig. 16 auf Blatt C „des Crucero“ statt der Capelle zu setzen; in Fig. 14 auf Blatt C ist in dem vorderen Portal statt des Stabwerks nur eine leere Fläche zu denken. des ausge-

Der Schlachthof für Schweine, Chateau London, in Paris.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 37 im Atlas.)

In welchem Grade vornehmlich die Wohlfahrt der Bewohner großer Städte durch die Anlage öffentlicher Schlachthäuser befördert wird, und welche Vortheile den Schlichtern außer der nicht unwesentlichen mittelbaren Verbesserung ihrer Wohnhäuser daraus erwachsen, hat die Erfahrung zur Genüge gezeigt. Während Erstere nicht mehr von jenem unvernünftigen, üblen Gerüche in der Nähe solcher Geschäfte zu leiden haben, nicht mehr von dem sich dahin ziehenden Ungeziefer belästigt werden, auch nicht mehr jenes durchdringende Geschrei des Schlachtviehes anzuhören brauchen, können Letztere bei einem gemeinsamen Betriebe des Schlachtens alle die Vortheile und Bequemlichkeiten genießen, die eine Vereinigung zu derartigen gleichem Zwecke zu bieten im Stande ist.

Die ersten öffentlichen Schlachthäuser in Paris, die vielleicht überhaupt die ersten waren, wurden bekanntlich in Folge eines Decrets Napoleon's vom 9. December 1810 zu errichten begonnen, und waren im Jahre 1816 vollendet. Ihre Einrichtung ist bekannt und hat sich, abgesehen von einigen Unbedeutendheiten, als vollkommen zweckentsprechend bewährt. So diente sie denn auch, freilich verschiedenartig modificirt, als Vorbild bei der Erbauung der Schlachthöfe in vielen Städten Frankreichs und anderer Länder.

Die Etablissements in Paris, fünf an der Zahl, waren jedoch nur zum Schlachten von Ochsen, Kälbern und Hammeln bestimmt und eingerichtet, und erst in neuerer Zeit legte man den, durch Zeichnungen auf Bl. 37 dargestellten und eigens zum Schlachten von Schweinen bestimmten Schlachthof von Chateau London an. Er ist der einzige dieser Art, der in Paris existirt, und seine Anordnung hat sich als höchst zweckmäßig herausgestellt; wie aber wohl vorauszusetzen war, ist er in seiner jetzigen Anlage zu klein, und man wird deshalb bei der Ausführung der im Situationsplan angedeuteten projectirten Gebäude sehr bald zu seiner Vergrößerung schreiten müssen.

Seine Lage ist, wie die der meisten anderen derartigen Etablissements, in der Nähe der Barrière, und zwar innerhalb derselben, doch vorzugsweise günstig, da die einfassenden Straßen wenig bewohnt sind und zum Theil sogar nur aus Reihen von Niederlagerräumen bestehen. Er nimmt eine Grundfläche von etwa 735 Quadratruthen ein und wird von einer 9½ Fufs hohen Mauer umgrenzt, in welcher nur an der Süd-

seite drei Oeffnungen neben einander, und zwar eine große für einen eisernen Gitterthorweg in der Mitte, und zu jeder Seite desselben eine kleinere für die Eingangs- und Abganges- thüren, ge-

Zur linken Seite dieser Eingänge befindet sich unmittelbar und für einen Steuerebamten, dicht daneben das Spritzenhaus C und ein Abtrittsgebäude a.

Das Gebäude B ist für die Schlächtergenossen bestimmt. Sie kleiden sich darin um, und bewahren ihre Sachen und einzelne Geräthschaften dort auf. Zu dem Zwecke sind viele Schränkchen an den Wänden angebracht.

In geringer Entfernung von B beginnen die Schweinställe D und E, die sich an der östlichen Grenzmauer entlang ziehen. Die Schweine verbleiben hierseits gewöhnlich nur kurze Zeit, bis sie geschlachtet werden. Die Länge jedes dieser Stallgebäude beträgt 132 Fufs 6 Zoll, die Tiefe 22 Fufs 6 Zoll und die Höhe bis zur Unterkante des Binderbalkens 10 Fufs 6 Zoll. Der ganze innere Raum ist durch 5 Fufs hohe, 3 Zoll starke Backsteinwände in neun Abtheilungen für je 28 Schweine getheilt, so daß auf jedes Thier etwa 10 Fufs Stallraum kommen. Der Fußboden ist mit Klinkern auf der linken Kante geplästert. Die Umfassungsmauern sind aus Bruchstein, die Thür- und Fenster-Einfassungen aus Sandstein ausgeführt.

Zwischen beiden Stallgebäuden ist an jedes derselben ein Abtrittsgebäude a angebauet und der Raum F darzwischen zur Aufnahme des Düngers bestimmt. Die Einrichtung desselben ist links über dem Situationsplan in größerem Maßstabe dargestellt. Der ganze Platz wird durch zwei Mauern a und a, die sich beim Eingange 4½ Fufs hoch über den Erdboden erheben, gegen die Abtritte abgeschlossen. Innerhalb dieser Mauern und der hinteren Grenzmauer ist in Abständen von 6½ Fufs wieder eine andere Mauer, bestehend aus den drei Theilen e, e, e, angeführt, die die Begrenzung des Düngerraums nach Innen bildet und den Abzugscanal d vor dem Verstopfen sichert. Die Punkte e e liegen in gleicher Höhe mit dem Erdboden, die Linie f f f am tiefsten, und es fallen nach dieser hin alle Flächen ab. Der hineingebrachte Dünger prüft sich fest gegen die inneren Mauern e e, und entfernt dadurch die flüssigen Theile, die durch ausgepartete Oeffnungen o, o ihren Weg nach

den Abzugscanal d abnehmen können. Sämtliche Flächen sind mit Sandsteinplatten gepflastert, und ihre Reinigung kann sehr leicht durch Öffnen der beiden, an der hinteren Grenzmauer befindlichen Wasserhähne A, bewerkstelligt werden. Eine große Anzahl von Dängern ist überdies nicht leicht zu befürchten, da den Schlächtergehilfen das aus dem Verkauf des Dängers gelöste Geld zu Gute kommt, und diese daher für die regelmäßige Fortschaffung desselben Sorge tragen.

Das Gebäude G enthält einen Pferdestall für vier Pferde und eine Wagenremise nebst Futterboden.

Daneben befindet sich die Küche H zum Schmelzen des Fettes. Zwei Kessel sind nur darin angebracht, und auch diese werden nur sehr wenig benutzt, weil die Schlächter das Kochen des Fleisches und das Schmelzen des Fettes fast immer im eigenen Hause besorgen.

In der Mitte des Schlachtbofes, 25 Fuß vom nächsten Gebäude entfernt, befindet sich das Haus J, in welchem das Abtrennen der Schweine vorgenommen wird. Nach der Meinung der Pariser Schlächter nämlich soll durch das Abbrühen in heißem Wasser das Fleisch, namentlich im Sommer, weich werden und an Wohlgeschmack verlieren, deshalb brennt man die Borsten in der warmen Jahreszeit ab. Im Winter aber verfährt man in Paris beim Schlachten ganz so wie bei uns, man brüht die Schweine und schabt sie ab, und verwertet die benutzbaren Borsten.

Das Abtrennen ist eine so äußerst einfache Operation, (man wickelt die getödteten Thiere in Stroh und zündet dies an), daß es dazu nur eines so einfachen Gebäudes, wie J ist, bedarf. Es besteht dies aus den vier Umfassungswänden und einem leichten eisernen Dache. Fenster sind nicht darin, nur direkt unter dem Dache in den Umfassungswänden und in einer Laterne im Dachfirst hat man Öffnungen zum Abziehen des Rauches angelegt. In einer Ecke befindet sich ein Kessel in einem Heerde eingemauert, in welchem man im Winter das Wasser zum Abbrühen heiß macht.

Das eigentliche Schlachthaus K ist, wie aus den Zeichnungen auf Blatt 37 hervorgeht, durch eine Mittelwand in zwei Theile getheilt, von denen der Raum K' zum Schlachten, und der Raum K'' zum Reinigen der Eingeweide und sonstigen nutzlosen Theile der Schweine bestimmt ist. Die ganze Länge dieses Gebäudes beträgt 148 Fuß, die Tiefe (41½ + 35 =) 76½ Fuß, daher der Flächeninhalt 11322 ½ Fuß. Man schlachtet darin während des Sommers in der Woche im Durchschnitt 500 und im Winter wöchentlich durchschnittlich 800 Schweine, und reinigt dazwischen zugleich die Eingeweide etc. dieser Anzahl. Der Schlachtraum hat eine tiefe Weite von 40 Fuß bei einer Länge von 144½ Fuß, seine Höhe bis zum Dachfirst beträgt 27 Fuß. Die Mauern sind aus Bruchsteinen, die Thür- und Fenster-Einfassungen von Sandstein. Achtzehn Thüren führen von dem Hofe aus in den Schlachtraum und eine gleiche Anzahl in den daneben befindlichen, zum Reinigen der Eingeweide etc. bestimmten Raum. Zwei große Bogenfenster in den Giebeln und achtzehn kleine, über den Thüren angebrachte Bogenfenster lassen das nöthige Licht einströmen. Das 5 Fuß überstehende Dach verbindet, daß die Sonnenstrahlen in den Schlachtraum dringen, und es herrscht selbst bei der grössten Sonnenhitze nicht der mindeste üble Geruch und eine äußerst kühle Temperatur darin, die einmal durch den guten Abzug nach außen, und sodann durch die fortwährende Ueberriegelung des Fußbodens mit Wasser erreicht und erhalten wird. Dieser, von Sandsteinplatten gebildet, hat achtzehn vergitterte Abzugslöcher a, a. An jedem Binder befinden sich zwei Wasserhähne b, b, welche, fortwährend geöffnet, ihr Wasser in unter-

gestellte Zober fließen lassen; es läuft dann über deren Rand und bewirkt die erwähnte Beseitigung des ganzen Fußbodens.

In der Höhe von 7 Fuß gehen durch den ganzen Raum acht starke Eisanker c, c, die, jeder durch zwei schlankere Eisenstelen unterstützt, mit Haken versehen sind, um die Schweine daran beim Ausnehmen aufzuhängen. Zum Heben der Thiere bis auf die erwähnten Haken bedient man sich kleiner transportabler Winden folgender Construction, welche auf Bl. 37 rechts über dem Situationsplan skizziert ist.

Zwischen zwei geschweiften Bäumen d, d, die unten zugespitzt und mit Eisen beschlagen, außerdem durch zwei Bolzen f und g mit einander verbunden sind, bewegt sich eine schmiedeeiserne Welle, auf welcher eine hölzerne Seiltrommel und ein Stürnrad befestigt ist. Dieses faßt in ein kleines Getriebe, das durch die außerhalb liegende Kurbel in Bewegung gesetzt wird. Das Seil geht über zwei hölzerne Rollen h und i. Ist die Last in der bestimmten Höhe angelangt, so schiebt sie ein zweiter Mann auf den Haken. Die Winde ist übrigens so leicht, daß sie durch einen Mann ganz leicht veretzt werden kann.

Die ausgenommenen Schweine werden in der Nacht in eigens dazu gebauten Wagen nach den Wohnungen der verschiedenen Schlächter geschafft.

Der Raum K'', wie vorher bemerkt zum Reinigen der Eingeweide etc. bestimmt, hat eine tiefe Länge von 144½ Fuß bei einer Tiefe von 31½ Fuß, und eine Höhe bis zum First von 38 Fuß. Sein Licht erhält er durch zwei sehr große Fenster in den Giebeln, außerdem aber noch durch kleinere in siemlicher Höhe angebrachte, die, mit Klappen versehen, zugleich eine Luftcirculation ermöglichen. Der Fußboden ist, wie in dem Raum K', mit Sandsteinplatten gepflastert, und hat achtzehn Abzugslöcher a, a, ..., um das nöthige Wasser, welches aus sechs Wasserhähnen b, b, ..., ansprudt, in den Abzugscanal abzuführen. Die drei Fontänen r, r, r dienen lediglich zur Kühlung des ganzen Raumes, und ihr Wasser wird nicht weiter benutzt. Das Reinigen der Eingeweide geschieht auf den vier größeren und vier kleineren Tischen m, m, deren Länge 34½ Fuß, resp. 11½ Fuß, und deren Breite 4½ Fuß beträgt. Sie sind aus gut zusammengefügtten Sandsteinplatten gebildet. In der Mitte und der ganzen Länge der Tische nach sind über denselben viele Haken mit etwa 6 Zoll Abstand von einander an eisernen Schienen, die durch kleine eisene Stäben unterstützt werden, angebracht. Beim Reinigen hat jeder Arbeiter einen kleinen Zuber hinter sich an stehen, in welchem sich die noch an reinigenden Theile befindende, nach gegebener Arbeit hängt er dieselben auf die Haken, von denen sie nach sehr kurzer Zeit in besondere Behälter gesammelt und in diesen demnachst fortgeschafft werden. Bemerkenswerth und für die zweckmäßige Einrichtung sprechend, möchte noch hervorzuheben zu werden verdienen, daß auch in diesem Räume, ungeachtet der darin vorgenommenen Arbeit, nicht der mindeste üble Geruch zu spüren, und daß die Temperatur eine ebenso kühle wie in dem Schlachtraum ist.

Der Bedarf an Wasser für das ganze Etablissement ist natürlich sehr bedeutend, und wird durch die Wasserreservoirs geliefert, welche sich in dem in den Grundrissen und im Durchschnitt auf Blatt 37 dargestellten Gebäude L befinden. Dieses hat, bei zwei Etagen, eine Länge von 41½ Fuß und eine Breite von 17½ Fuß. Acht Pfeilervorlagen im Innern an den Umfassungswänden tragen vier bis 6 Zoll breite, 2 Zoll starke, in das Holz eingelassene und durch neun Holze befestigte Eisenschienen abgesprengte Träger von 2 Fuß Höhe und 1½ Fuß Stärke. Eichen Bretterstücke dienen denselben als Auflager. Ueber sämtlichen Trägern, und noch auf die Um-

fassungsmauern aufgreifend, liegen schwächere Balken, und auf diesen stehen die beiden Reservoirs, 13 Fuß über dem Niveau des ganzen Platzes. Sie sind aus starken Eisenplatten construiert und der Länge und Quere nach gut verankert. Jedes von ihnen hat eine Länge von 15½ Fuß, eine Breite von 11½ Fuß und eine Höhe von 4½ Fuß, so daß also beide, wenn das Wasser 4 Fuß hoch darin steht, (2.1113 m) 2226 Cubikfuß Wasser fassen. Für gewöhnlich geschieht die Speisung aus der allgemeinen Wasserleitung, bei etwa eintretendem Wasser-

mangel jedoch bewirkt man sie durch die beiden in der Etage befindlichen Pumpen *x, y*. Der fortwährende Erfolg durch die zwei Röhren *s, t* der Wasserleitung, der durch die beiden Röhren *i, k* der Pumpen, und zwei Seitenröhren *u, v* verbunden bei geringerem Verbrauch durch Abschließen der Zufuhrrohren *s, t* einen höheren Wasserstand als 4 Fuß, so daß das Abflußrohr *e* speist noch einen kleinen an der Front des brachten Brunnens.

A. Baur
1890.

Russische Stubenöfen.

(Mit Zeichnungen auf Blatt G, P und Q im Text.)

Es sind mir aus neuester Zeit einige Original-Zeichnungen der in Petersburg üblichen Stubenöfen von dort zugegangen. Wenngleich die Einrichtung dieser Öfen bei uns nicht unbekannt, vielmehr von vielen unserer Architekten und Werkleute bereits nachgeahmt ist, so habe ich mich doch überzeugt, daß die Verbreitung ihrer Kenntnis nicht so weit reicht, als sie es verdient, und glaube, daß eine neue Anregung, welche ich durch diese Mittheilung zu geben wünsche, einem großen Theil der Leser dieser Zeitschrift nicht unwillkommen sein wird. Ich glaube um so mehr, hierauf zurückkommen zu dürfen, als sich im Allgemeinen die in Petersburg gebräuchliche Bauart der Stubenöfen seit vielen Jahren nicht verändert hat, daß sie sich also fortwährend bewährte und dem Bedürfnis entsprach. Da jedoch die Witterungs-Verhältnisse in Petersburg wesentlich von den unsren abweichen, da es insbesondere dort darauf ankommt, während einer, eine lange Zeit hindurch anunterbrochen anhaltenden und strengen Kälte eine künstliche Erwärmung bewohnter Räume zu erzeugen, wogegen bei uns ein kühler und schneller Wechsel der Witterung einen wechselnden Grad des Heizens der Zimmer verlangt: so können die russischen Stubenöfen in unsere Wohnräume nicht unverändert übertragen werden, und ich gebe deshalb die nachfolgende Beschreibung in dieser Uebersetzung, indem ich nur einen Vertical-Durchschnitt der russischen Öfen mittheile, die übrigen Zeichnungen jedes Ofens aber gemäß den Anforderungen der hiesigen Witterungs-Verhältnisse umgewandelt habe.

Die Einrichtung aller russischen Öfen kommt darin überein,

- 1) daß sie lediglich steigende und fallende Züge mit Vermischung aller wahren Feuerzüge enthalten,
- 2) daß der letzte, in den Schornstein mündende Zug ein fallender ist, also daß nach dem Schornstein führende Rauchrohr nicht oben unter der Decke des Ofens, sondern unten, und zwar unmittelbar über dem Feuerkasten liegt,
- 3) daß für einen sehr dichten, hier bisher nicht gekannten Verschluss des Rauchrohrs gesorgt ist, sobald ein vollständiges Ausbrennen des Feuerungs-Materials stattgefunden hat, und
- 4) daß die Umfassungen der russischen Öfen im Verhältniß zu den unsrigen sehr stark, entweder von Ziegeln verbandmäßig in Lagerschichten aufgeführt und von außen gepußt und gemalt sind, was eine Stärke von beinahe 6 Zoll giebt, oder daß sie von Kacheln mit einer innern Ausfütterung von einem auf der hohen Kante gestellten Mauerziegel gesetzt sind, daß die Decke über dem Feuerkasten ein, einen halben Ziegel starkes Gewölbe ist, und daß die Wangen der

Feuerzüge im Innern von Mauerziegeln auf der hohen Kante zu 3 Zoll Stärke gebildet sind.

Ueber diese Eigenschaften der russischen Öfen habe ich Folgendes anzuführen:

Zu 1. Die steigenden und fallenden Züge sind auch in unsern Öfen seit längerer Zeit angewendet und sind auch in zur Erwärmung der Öfen weit vortheilhafter und gewagter. Der Grund davon ist leicht darin zu finden, als die weil in einem Ofen die Wirkung der Stichflamme des Ofens nach oben, als die größtmögliche, für die Umfassungen des Ofens nicht gewonnen werden kann, sondern die Flamme und heißen Gase bei diesen Umfassungen nur seitwärts vorüberstreichen, es darauf ankommt, dies Vorüberstreichen in seinem Lauf aufzuhalten, damit die Hitze Zeit hat, sich seitwärts an die Ofenwände abzusetzen. Dies bewirken die fallenden Züge in zweierlei Art: einmal, indem in ihnen der Luftstrom langsamer als in wahren Zügen von Statten geht, da die abfallende Bewegung der Feuerluft eine gezwungene, eine dem Luftdruck zuwiderlaufende ist; das andere Mal, weil durch die langsamere Bewegung des Luftstroms in den fallenden Zügen zugleich eine gemäßigtere in den steigenden bewirkt wird. Nichtsdestoweniger wird hierdurch der Luftzug durch den Ofen nicht übermäßig, d. h. so beschränkt, daß die Verbrennung darunter leidet, indem denselben die steigenden Züge beleben, ihn durch den Wechsel des Steigens und Fallens in ein annäherndes Verhältniß bringen und das Schornsteinrohr, in welches er mündet, ihm wegen der ansteigenden Lage, die es hat, zu gut kommt. Denn in letzterer Beziehung erinnert man sich, daß die Luftsäule eines Schornsteins, in welchen ein Ofenfeuer mündet, wärmer, also auch leichter als die in gleicher Höhe liegende atmosphärische Luftsäule ist, daß die Luftsäule im Schornstein dem atmosphärischen Luftdruck einmal an der oberen Mündung des Schornsteins, das andere Mal unterhalb an der Mündung des Ofenrohrs in den Schornstein oder statt dieser über dem Heerd des Ofens angesetzt ist, daß aber der letztere Luftdruck wegen der größeren Höhe der atmosphärischen Luftsäule der größere ist, und daß in Folge dessen notwendig in die untere Öffnung des Schornsteins das Einströmen von frischer atmosphärischer Luft erfolgen muß, welche, durch das Feuer auf dem Heerde hindurchströmend, sich erwärmt, dadurch leichter wird und, in diesem Zustande aufwärts getrieben, immer wieder von neuer atmosphärischer Luft gefolgt wird. Außerdem haben die liegenden Züge den Nachtheil, daß sie sich durch Flugasche leicht anfüllen und verstopfen, so wie mir nicht selten vorgekommen ist, daß die Decken dieser Züge zusammen gefallen sind. Den Grund, warum, ungeachtet der größern

Wirksamkeit und der Verhütung von Nachtheilen, die steigenden und fallenden Zügen in unsern Öfen nicht allgemein sind, sucht man in drei. Verleihere Bazart unserer Kachelöfen zu legen, indem man betrachtet, daß die lothrechten Wände der steigenden Züge eine weniger gute Verankerung der Umfassungen des Ofens abgeben, als die wagrechten Wände der liegenden Züge. Doch ist dieser Grund keineswegs durchaus gültig, fällt vielmehr, wie ich mich wohl überzeugt habe, fort, sobald beim Aufsetzen des Ofens gemäß der weiter unten gegebenen Anleitung mit gehöriger Sorgfalt verfahren ist, und nicht ein Überheizen des Ofens, durch welches auch Öfen mit liegenden Zügen gesprengt werden, stattfindet. Das Letztere kann in Wohnungen, wo das Heizen nur einigermaßen beabsichtigt ist, nicht vorkommen, daher in diesen die Einrichtung der russischen Öfen zur Ersparnis an Brennmaterial und Vermeidung von Unbequemlichkeiten die vorzüglichste ist. Durchweg liegende Züge sind aber selbst in solchen Öfen, wo ein überaus starkes Heizen gewöhnlich und eine Sorgfalt in Behandlung des Feuers nicht vorhanden ist, wie man insbesondere in vielen amtlichen Geschäftsräumen antrifft, keineswegs gerechtfertigt, vielmehr verbindet man hier wenigstens die steigenden mit den liegenden Zügen. Man kann dies auf doppelte Weise durchführen, indem man entweder die Grundfläche des Ofens in drei gleiche Theile theilt und in die vordern zwei Drittel der einen dreifach leuchtend wagrechte Züge, in das hintere Drittel zuerst einen fallenden und dann einen steigenden Zug legt; oder man bringt über dem Feuerkasten noch ein oder zwei liegende und darüber hinter stehende Züge, welche letztere Anordnung die hierorts meistens übliche ist. Zum Verlegen der wagrechten Decken dienen Daziegel in doppelter Lage auf eisernen Schienen. Besser aber sind hierzu Chamottplatten, welche jeder Töpfer sich aus seinem Kachelthon selbst fertigen kann. Er stößt hierzu gebrannte Thonscherben zu einem groben Pulver, vermischt dies Pulver mit soviel frischem Thon, als nur gerade notwendig ist, um eine bildsame Masse zu erhalten, formt die Platten daraus und brennt sie.

Zu 2. Die Ursache, warum der letzte Zug in einem russischen Ofen ein fallender ist, gründet sich theils darauf, daß ein steigender Zug dazwischen nicht viel anders als wie ein nach unten verlängerter Schornstein betrachtet werden muß, durch welchen die erhitzte Luft sehr schnell aufwärts steigt, so daß nicht allein für diesen Theil des Ofens die Erwärmung größtentheils verloren geht, sondern auch die Bewegung der Feuerluft in den vorhergehenden Zügen auf Unkosten der Erwärmung des Ofens beschleunigt wird; theils

Zu 3. auf die eigenthümliche Art des Verschlusses des Ofens nach ausgebranntem Feuer, indem derselbe, um ihn leicht handhaben zu können, nicht hoch über dem Fußboden des Zimmers liegen darf. Derselbe ist nach Blatt O der zugehörigen Zeichnungen, Fig. 1 und 3, und nach Blatt P, Fig. 7 und 9, folgender Art beschaffen: Es bezeichnet a in Fig. 1 Blatt O, und in Fig. 7, Blatt P das nach dem Schornstein führende Rauchrohr des Ofens. Unmittelbar über diesem liegt in dem Zuge eine Platte b, Fig. 1 und 8 Blatt O und in Fig. 7 und 9 Blatt P, von starkem Eisenblech oder Gußeisen, mit einer kreisförmigen Öffnung in der Mitte beinahe von der ganzen Größe der Platte, und an dieser unterwärts ein nach unten kegelförmig sich verengender Trichter. In diesen Trichter werden über einander zwei Deckel von verschiedenen Durchmesser, so daß sie nicht dicht auf einander zu liegen kommen, welche oberhalb ringförmige Handgriffe haben, mittelst eines kleinen Hakens eingeklinkt. Um hier in das Innere des Ofens binkommen zu können, befindet sich bei c, Fig. 1

und 8 Blatt O, und Fig. 7 und 9 Blatt P, unmittelbar über den Platten b eine Öffnung in der Seitenwand des Ofens, mit einer angeschlossenenden Thür versehen. Während durch den doppelten Verschluss und die Luftdichtigkeit zwischen den beiden Deckeln die Verbindung der Züge im Ofen mit dem Schornstein beinahe gänzlich aufgehoben ist, wird das Entweichen der Wärme aus dem Ofen nach dem Schornstein ebensmäßig verhindert und der Ofen ist gewungen, seine Wärme mit äußerst geringem Verlust an die Zimmerluft abzugeben. Noch vollständiger ist dieser Zweck in Fig. 3 und 5 Blatt Q erreicht, indem hier der Trichter b und die Thür c nicht in der Ofenwand, sondern in der Zimmerwand liegt, und das Rauchrohr unter dem Trichter zunächst eine kurze Strecke abwärts und dann mit einem mäßigen Abfall, welcher zur Reinigung nothwendig ist, in den Schornstein d' hingeführt wird.

So vortheilhaft diese Verschlussart zum Zusammenhalten der Wärme im Ofen ist, so kann nicht übersehen werden, daß sie Vorsicht, namentlich vor dem Verschluss des Ofens die Ueberzeugung verlangt, daß aller Rauch und schädliche Gase erzeugende Brennstoff durch das Feuer verzehrt ist, widrigenfalls dieser durch die Heisthür und die Verschluss-thür c aus dem Ofen heraustritt. Aus diesem Grunde besteht bei uns in einigen Orten oder Landestheilen die Vorschrift, daß in Öfen mit innerer Heizung die bei uns üblichen Klappen oder Schieber im Rauchrohr mit einigen Löchern zum Durchlassen des Rauchs, sobald der Verschluss des Ofens verfrüht worden, versehen sein müssen. Dagegen verdient der russische Verschluss bei allen anfassern Heizungen unbedingte Nachahmung, und insbesondere ist die auf Blatt Q mitgetheilte Verschlussart überall, wo von einem Vorgelege aus geheizt wird und die Öffnung c in das Vorgelege mit doppelter Verschluss-thür gelegt werden kann, so wie in allen Öfen für die Heizung mit erwärmter Luft vom entschiedensten Vortheil.

Zu 4. Die im Vergleich zu unsern Öfen außerordentliche Stürke der Öfen in Petersburg verlangt die durch 6 bis 7 Monate ununterbrochen andauernde Kälte und der in gleicher Weise fortlaufende Gebrauch des Ofens. Es genügt dort nicht, einzelne Zimmer zu heizen, sondern es werden selbst die Flure und Corridore erwärmt. Zunächst sorgt man dafür, die äußere Kälte nach Möglichkeit von dem Innern des Gebäudes abzuhalten. Der Hausfluß ist mit drei hinter einander liegenden Hausthüren versehen, so daß beim Hineingehen stets zwei geschlossen sind, wenn die dritte geöffnet wird, also ein unmittelbarer Luftzug durch anvermeidliche Undichtigkeiten in den Thüren nicht stattfinden kann, vielmehr zwischen der innern und äußern Thür allezeit ein gewissermaßen stillstehendes Luftschicht als schlechter Wärmeleiter liegt; jede nach dem Flur führende Zimmerthür ist mit doppeltem Verschluss versehen und zwar davon die äußere Thür überpolstert; die Lichtöffnungen haben durchweg Doppel Fenster. Von diesen sind die inneren, gleichgültig welche Größe sie haben — und zwar bleibt diese in den bessern Gebäuden Petersburgs gegen die hiesigen nicht zurück — im Ganzen als ein einziges Rahmstück gefertigt, welches in einen Falz des Futters eingesetzt, mit Schrauben befestigt und über den Fugen mit Papier verklebt wird. Zum Lüften des Zimmers geht eine entsprechend liegende Scheibe in den beiden Fenstern zu öffnen. Das Heizen des Flurs geschieht in einem Ofen der größeren Gattung, das der Zimmer vermittelt Öfen anpassender Größe. Die erste Heizung beim Eintritt des Winters wird mit einer starken Masse Brennmaterial so lange fortgesetzt, bis das Mauerwerk der Öfen durchweg von der

Wärme durchdrungen ist, nachher bedarf es in je 24 bis 48 Stunden einer Nachfeuerung, welche weniger Brennmaterial in Anspruch nimmt, als unsere täglichen Heilungen. Dabei geben die Öfen eine beinahe durchweg gleichmäßige Wärme an die Luft ab, indem ihre Außenfläche einen stets ziemlich gleichen Temperatur-Grad beibehält. Aus diesen Anordnungen ist es möglich, sich zu erklären, daß ungeachtet der oft herrschenden 30 und mehr Grad Kälte man nicht selten in Petersburger Wohnhäusern der begüterten Einwohner Zimmer findet, welche, zwischen zwei mit Öfen versehenen Zimmern gelegenen, keinen Ofen, sondern lediglich einen Wandkamin enthalten. Mir ist von glaubwürdigen Personen, welche viele Winter in Petersburg zugebracht haben, versichert worden, daß ihnen in den dortigen Wohnungen die Winterkälte in keiner Art empfindlich, wohl aber hier, geworden sei, wodurch ich an die Beschwerden unserer Reisenden erinnert wurde, welche sich im Winter in Frankreich, der südlichen Schweiz und Italien aufgehalten haben und sich statt des Genusses der Ofenwärme mit einem Kaminfener und vielem Rauch begnügen mußten.

Wenn man wohl die russischen Öfen für die hiesigen Verhältnisse nicht durchaus brauchbar sind, so werden sie in den nördlichen Provinzen des preussischen Staates eine an nähernde Anerkennung finden können; überall aber sind sie als Öfen für die Heizung mit erwärmer Luft, wenn diese nicht vorübergehend, wie in Ballsälen und dergl., sondern andauernd stattfinden soll, allen übrigen vorzuziehen. Sie geben eine gleichmäßige, durch das geringste Brennmaterial erzeugte Wärme, die, insofern ein Umschlag der Witterung sie zu mäßigen verlangt, vermittelst des Schließens der Canäle vom Auströmen in die Zimmer abgehalten und in den Heizkammern zurückgehalten werden kann. Für 200 bis 250 Kubikfuß der zu erwärmenden Räume genügt ein 20 Fuß Außenfläche des Ofens und mit chem Ofen in der Heizkammer kann man bis 4000 Kubikfuß Raum erhitzen. Die Durchschnitte, welche unverändert die russischen Öfen darstellen, sind in den Zeichnungen Fig. 7 auf Blatt O, Fig. 5 und 6 auf Blatt P und Fig. 6 auf Blatt Q gegeben, und reichen diese aus, um mit Hinweisung auf die Beschreibung der übrigen Zeichnungen die Zusammenstellung des ganzen Ofens auf russische Weise zu übersehen.

Um die russischen Öfen nach unserer Art von Kacheln mit einer mäßigen inneren Ausfütterung haltbar aufzusetzen, verfährt man folgender Art:

Blatt O giebt einen großen über Eck gestellten Ofen, darauf Fig. 2 die Vorderansicht, Fig. 1 und 3 zwei Durchschnitte in entgegengesetzten Richtungen, Fig. 4 den Grundriß des Unterbaues, Fig. 5 den Grundriß des Feuerheerdes, Fig. 6 den Grundriß in der Höhe des nach dem Schornstein führenden Feuerrohrs, Fig. 8 den Grundriß über der Verschluss-Vorrichtung, Fig. 9 den Grundriß unter der Decke. Zu unterst, Fig. 1 und 3, liegt ein Rahmen d von 1 Zoll starken, 4 Zoll breiten Leisten, auf welchem der Ofen aufgebaut ist. Das Innere desselben, e, ist mit Mauerziegeln ausgepflastert. Zwischen dem Heerd und diesem Pflaster muß sich ein luftiger Raum befinden, damit die Heerdlithe nicht bis zur Dichtung, über welcher der Ofen steht, dringt; auch muß dieser Raum Öffnungen nach dem Zimmer hinein erhalten, theils, damit die Hitze für das Zimmer gewonnen wird, theils und vorzüglich, damit das Hervorkommen von Rauch andeutet, daß ein Zünden der Dichtung stattgefunden hat und dessen Löschung notwendig ist. Sind die Öffnungen vom Zimmer aus sichtbar, so verzieht man sie, wie in f Fig. 2, mit beliebig gemasterten, durchbrochenen Thonplatten. Um

die Hölzung unter dem Heerd herzustellen, stellt man nach unter dessen Mitte einzelne Mauerziegel, auf die hohe Kante auf und überdeckt sie in derselben mit Dachziegeln, wie in der Zeichnung die punktirte Linie andeutet. Darüber legt man in entgegengesetzter Richtung Dachziegelschichten dergestalt, daß deren Enden auf die Fassungen und auf die nach der mittleren Richtung Dachziegel zu liegen kommen, daß sich auch die gedichteten Fugen der beiden Dachziegelschichten über Ueber die Dachziegelschichten pflastert man den mit Mauerziegeln in Lehm ab. Hiernach ist die Heerdpflaster über der Dichtung des Zimmers etwa 13½ Zoll Höhe des hohlen Raumes befestigt, bis über dem Untersims, damit sie einmal gegen die starke Heerdlithe, das andere Mal gegen das Springen stoßen beim Auflegen und Schüren des Brennmaterials gesichert sind. Ueber dem Untersims nimmt der noch die Höhe von einer Kachel oder 8½ bis 9 Zoll Umfassungen verschoben sich hier bis auf eine Kachelhöhe ein. Die Verschönerung beträgt etwa ebensoviel, als die Kachelhöhe auf 3 Zoll, die Vorleser Kante im Inneren des Ofens eine glatte, lotrechte Flucht bildet.

Die Decke über dem Feuerkasten wird durch eine verbandmäßig über einander gelegte doppelte Schicht Dachsteine über eisernen Schienen gebildet. Die Letzteren liegen auf ihren Enden auf dem hinteren Rand der Kacheln und den Dachstein-Futter auf, und zwar unter den Wangen der stehenden Züge. Weil ihre Belastung nicht ganz gering ist und sie und ihre Einbiegung zur Folge haben kann, so ist ein zweckmäßig, sie an den Enden rechtwinklig zu kröpfen und ihnen hierdurch in ihrer freien Länge eine hochkantige Stellung zu geben, während ihr Auflager flach ist. Sie dürfen an die vorderen Platten der Kacheln nicht ganz anstoßen, müssen vielmehr an den Enden etwas luftig liegen, damit sie sich beim Warmwerden ausdehnen können, widrigenfalls sie die Kacheln auseinanderreiben. Die Kachelschicht, worauf die Decke liegt, so wie alle darüber stehenden, werden ringherum mit starkem Ankerdraht gebunden. Chamottplatten, aus Kachelserben, wie im Eingang beschrieben, und 1 bis 1½ Zoll dick, sind halbbreiter und billiger, als die Decken von Eisenschienen und Dachziegeln.

Außer den Zügen über der Decke des Feuerkastens ist in dem vorliegenden Ofen noch ein Rohr zum Hindurchströmen der Zimmerluft angebracht. Es mündet unten in der einen Seitenwand bei i, Fig. 1 und 6, geht über die Decke des Heerds bis in die Mitte des Ofens fort, steigt dort von k bis k' aufwärts, indem es von den Wangen der stehenden Züge umschlossen ist, und geht unter der oberen Decke des Ofens nach der Vorderwand, wo es bei l, Fig. 2 und 9, wieder ausmündet und mit einer in Durchbrechungen verzierten Platte geschlossen ist. Dieses Rohr oben in der Decke ausmünden zu lassen, hat den Nachtheil, daß durch die hindurchziehende erwärmte und nicht stanbfreie Luft die Zimmerdecke geschwärzt wird. Ebenso wenig bediene man sich eines eisernen Rohrs zu diesem Luftrohr, weil dasselbe in Folge der Andeutung bei seiner Erwärmung Undichtigkeiten verursacht, durch welche der Rauch aus den Zügen in das Zimmer dringt. Die Wandungen dieses Luftrohrs werden ebenso wie die

Russische Stubeöfen.

Fig. 2 Vorderansicht

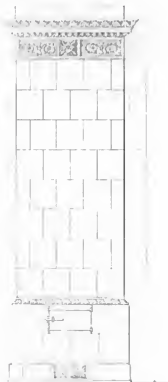


Fig. 3 Vorderansicht

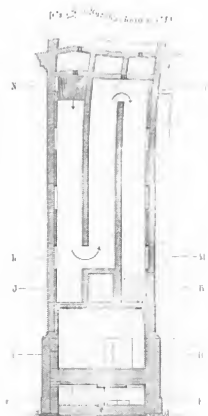


Fig. 7 Durchschnitte eines
nicht abgedeckten russischen Ofens



Fig. 3 durchschnitten X0

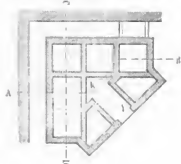


Fig. 6 durchschnitten I.M



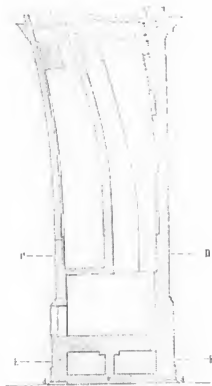


Fig. 1 Durchchnitt n. A. B.



Fig. 3 Durchchnitt n. C. D.



Fig. 4 Durchchnitt n. E. F.

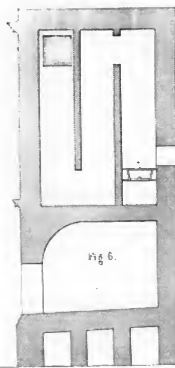
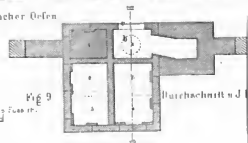
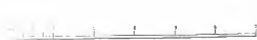


Fig. 7. Durchchnitt n.



Fig. 5 u. 6 Durchschnitte unabhängiger russischer Öfen.



Durchschnitt n. J. K.

Zwischenwände der Züge aus zwei mit einer Lehm- und mit Ueberdeckung der Fugen neben einander gestellten Dachziegeln gebildet und in den Ecken mit Lehm dick angestrichen. Um einen festen Verband zu erhalten und am die Wangen der Züge zugleich im Verankerung der Fronten zu benutzen, werden die Dachziegel, wo es die Theilung irgend gestattet, zwischen die hinteren Ansätze von zwei Kacheln hineingeschoben, und wo zwei Wangen sich treffen, ein Verband hergestellt, wie ihn die nebenstehende Skizze darstellt. Darin sind *aa'* und *bb'* zwei sich kreuzende Wangen. In *aa'* läuft der eine Dachziegel durch den Kreuzungspunkt hindurch, während der andere die beiden Dachsteine von *b* zwischen sich aufnimmt; dagegen in der Schicht darüber der eine Dachstein von *bb'* hindurchläuft und die Dachsteine von



aa' nur anstoßen. Die Ecken *c* werden ausgerundet und mit Lehm stark ausgedrückt. Uebrigens muß man sich hüten, durch sämtliche Wände eine durchlaufende Horizontalfuge zu erhalten, und noch weniger darf diese in gleicher Höhe mit der Lagerfuge der Kacheln liegen. Je häufiger man in den verschiedenen Lagerfugen einen Wechsel hervorbringt, um so sicherer bewahrt sich der Verband. Endlich kann man in einigen Schichten zwischen zwei Kacheln der einander gegenüber stehenden Langseiten des Ofens Ankerdrähte ziehen, welche zwischen die beiden Dachziegel der Wangen der Züge zu liegen kommen.

Die Kachelwände des Ofens über der Decke des Feuerheerds erhalten keine Hinterfütterung mit Ziegeln, werden auch nur in der inneren Hohlraum entweder mittelst eines eingeleigten Dachziegelstücks oder mittelst eingedrückten Lehms so dick ausgefüttert, als die Kacheln oder deren Glasur, ohne zu springen, an Hitze auszuhalten vermögen. Bei der Verschiedenheit des Thons in dieser Beziehung ist es Sache des Töpfers, die Eigenschaft seines Fabrikats zu kennen, außerdem wichtig, daß die Stärke der Ausfütterung mit der Entfernung vom Feuerheerd abnimmt, so daß gleichzeitig auf jeder Stelle des Ofens ein gleicher Hitzeegrad erzielt wird. Um beim Auseinandergehen der Kacheln, was eine allzustarke Fenerung stets zur Folge hat, das Rauchen durch offene Fugen zu verhindern oder mindestens zu erschweren, legt man, wie



beistehende Skizze andeutet, im Innern des Ofens über die Fuge der Kacheln *a* und *a'* einen der Länge nach gespaltenen Dachstein *b*, welcher beliebig 3 Zoll Breite hat, und drückt ihn mit Lehm *c, c'*, welcher zugleich die Ausfütterung der Kacheln bildet, fest. Die Hohlraum *d* füllt man mit Lehm und Ziegelsplittern aus. Beschaut man hierbei, daß die Vertiefungen der Kacheln der Höhe nach wechseln, so wird der Dachstein *b* vor der Kachel darunter vordringen und es werden sich netzartig so viel Vertiefungen bilden, als Kacheln vorhanden sind. Sorgt man nun dafür, daß der Lehmverstrich *c* an den Kanten des Dachziegels *b* breit genug ist, um mit eben demselben der Dachziegel in der unteren Schicht zusammen zu treffen, so bekommt jeder Dachziegel auf der unteren Schicht einen festen Grund zur Anstellung, kann also nicht hinabfallen. Für die Erwärmung des Ofens sind in stehenden Zügen die vordringenden Fagosteine von wesentlichem Nutzen, weil sie dem Strome der Feuerluft Stoßflächen entgegensetzen, welche für die Aufnahme der

Hitze sehr empfänglich sind und die Schnelligkeit des Zuges an den Kachelwänden mäßigen.

Der Lauf der Züge ist in den Figuren 6, 8 und 9 mit den laufenden Nummern 1 bis 6 bezeichnet. Die Feuerluft steigt vom Heerd aus zunächst in 1 und später in allen ungeraden Zahlen aufwärts, während sie in den geraden abwärts geht, bis sie, unten in 8 angekommen, durch den Trichter *b* hindurch in einem Rauchrohr von gebranntem Thon, von Fliesen, Eisenblech oder Gufestein nach dem Schornstein abzieht. Der lichte Querschnitt der Züge kann 50 bis 100 □ Zoll, der obere Durchmesser des Trichters zum Verschluß 54 bis 7 Zoll betragen.

Oberhalb sind die Züge mit einer doppelten Decke *aa* und *aa* in einem Zwischenraum von 4 bis 6 Zoll geschlossen, damit dort das Auströmen der Wärme nicht stattfindet und kleine Undichtigkeiten und Risse, durch die Erhitzung erzeugt, nicht zum Rauchen Veranlassung geben.

Blatt P, Fig. 1 bis 5, stellt einen Ofen von derselben Größe und Gestalt, wie den vorhergehenden, aber ohne Laßrohr und nur mit sechs Zügen dar. Er ist für leichteres Feuer in weniger großen Räumen brauchbar. Seine Anstellung und Zusammensetzung geschieht wie zuvor. Die Feuerluft strömt zuerst in dem mit 1 bezeichneten Zug aufwärts, fällt dann in 2 abwärts, geht in 3 wieder aufwärts, in 4 abwärts, in 5 nochmals aufwärts und alsdann durch den Verschluß-Trichter *b*, Fig. 3, hindurch nach dem Schornstein.

Blatt P, Fig. 6 bis 9, giebt einen viereckigen Ofen von 4 Kacheln oder 32 Zoll Länge, und 34 Kacheln oder 28 Zoll Breite. Derselbe dient zur gleichzeitigen Erwärmung von einer mäßig großen Stube und einer daneben liegenden, durch eine Holzwand getrennten Kammer. Die Fenerung geschieht von der Stube, der Verschluß des Rauchrohrs von der Kammer aus. Der Lauf der Feuerluft ist in den drei steigenden Zügen mit 1, 3 und 5, in den drei fallenden Zügen mit 2, 4 und 6 bezeichnet.

Blatt Q, Fig. 1 bis 8, ein runder Ofen, zeigt in Fig. 2 die Ansicht, in Fig. 1 und 3 zwei lothrechte Durchschnitte in entgegengesetzten Richtungen, in Fig. 8 den Grundriß des Unterbaues unter dem Heerd, worin die punktierten Linien die auf einem Mauerriegel *g* liegenden zwei Dachziegel zur Tragung des Heerdes, wie dies an dem Ofen auf Blatt O näher beschrieben worden, bedeuten; in Fig. 7 den Grundriß des Feuerheerdes mit zwei sich kreuzenden Eisenschienen, wovon die untere hochkantig mit gekrüppelten Enden, die andere flach darüber liegt; in Fig. 5 den Grundriß über der Verschluß-Vorrichtung; in Fig. 4 den Grundriß unter der Decke mit Angabe der Uebergänge aus einem Zug in den andern. Fig. 6 giebt den in Petersburg üblichen Bau des Ofens im Durchschnitt an.

Die Außenwände und inneren Wangen unterscheiden sich in ihrer Zusammenströmung und Stärke nicht von dem auf Blatt O beschriebenen Ofen, ebenso findet von Schicht zu Schicht eine Verankerung mit Draht am den ganzen Ofen herum statt. In der Mitte läuft eine der Wangen abwechselnd verbandmäßig auf die Höhe eines halben Dachziegels hindurch; die anderen stoßen daran an, ohne sich unter einander in gleicher Höhe, am wenigsten mit den Kachelnischen abzugleichen. In die spitzen Ecken, welche sich beim Zusammenstoßen bilden, werden Ziegelsplitt fest in Lehm eingedrückt. Der Verschluß dieses Ofens liegt in der Zimmerwand, wie bereits vorn erwähnt worden ist, und der erste aufsteigende Zug, in der Zeichnung mit 1 bezeichnet, der Heißthür gerade über.

J. Manger.

Theorie der Windmühlenflügel, mit Rücksicht auf die Versuche von J. Smeaton.*)

§. 1. Wenn die Luft mit der Geschwindigkeit c in einer Secunde die Ebene f normal trifft, so stößt sie gegen dieselbe bekanntlich einen Stofs $P = m \frac{c}{2g} f$ aus, wobei γ das Gewicht von einem Cubikfuß Luft, m eine zu bestimmende Constante und g das Beschleunigungsmaaß der Schwere bezeichnet. Wird die Ebene unter einem Winkel β von der Luft getroffen, so muß man, um den Normaldruck kennen zu lernen, obige Kraft in zwei Richtungen zerlegen, normal auf die Ebene und parallel damit. Letztere Kraft geht, ohne auf die Ebene einen Einfluß zu äußern, verloren, und die normale Kraft ist $= m \frac{\sin \beta}{2g} c^2 f$, in welchem Ausdruck der Werth von c noch eine Veränderung erleidet, die zunächst ermittelt werden soll.

§. 2. Durch die Anwesenheit der Ebene f im unbegrenzten Luftstrom wird jedesmal ein Theil der Luft aufgehalten, und kann sich letztere nicht sogleich im ganzen Raum gleichmäßig vertheilen, sondern wird vor der Ebene zusammengepresst, und an den Rändern der Ebene mit größerer Geschwindigkeit vorbeistreichen. Diese größere Geschwindigkeit, welche mit e bezeichnet werden soll, erstreckt sich aber nur bis auf eine gewisse Entfernung von der Ebene, innerhalb welcher sie nach und nach abnimmt, und wo sie unverändert $= c$ bleibt.



Man kann sich in der Verbreiterung der Ebene f eine größere, der vorigen ähnliche Ebene μf denken, (wo μ eine Constante sein wird), welche gerade so groß ist, daß beide Luftmengen, sowohl diejenige, welche sich mit der Geschwindigkeit c durch das Profil μf bewegt, als die, welche mit der Geschwindigkeit e durch das Profil $\mu f - f$ fließt, gleich groß sind; dann ist

$$\mu c f = e (\mu f - f), \text{ und daraus bildet sich}$$

$$e = \frac{\mu}{\mu - 1} c$$

als die gesuchte Geschwindigkeit, mit welcher die Luft an den Rändern der Ebene f vorbeistießt, wenn sie die letztere normal trifft.



Wird die Ebene f in der Projection AB unter einem Winkel β von der Luft getroffen, so erreicht die Luft den Punkt A mit unveränderter Geschwindigkeit, vom Punkt A bis zum Punkte B aber vergrößert sich die Geschwindigkeit. Je länger der Weg AB im Verhältnis zur Breite BC ist, desto mehr gewinnen die Lufttheilchen an Zeit, ihre durch Verengung des Profils erhaltene größere Geschwindigkeit an die Lufttheilchen in weiterer Entfernung mitzutheilen, und aus demselben Grunde wird die Ebene, welche oben $= \mu f$ gesetzt wurde und hier in der Projection mit CD bezeichnet ist, mit dem Verhältnis $\frac{AB}{BC} = \frac{1}{\sin \beta}$ wachsen. Setzt man $CB = f \sin \beta = f$, so kommt auf ähnliche Weise, wie oben,

*) Recherches expérimentales sur l'eau et le vent; par J. Smeaton. Oeuvre traduite de l'anglais par M. Girard. 1807.

$$e = \frac{\mu}{\sin \beta} c = c \left(\frac{\mu}{\sin \beta} f - f \right) \text{ und daraus}$$

$$e = \frac{\mu - \sin^2 \beta}{\mu - \sin^2 \beta} c,$$

welche Geschwindigkeit die Luft im Punkte B erreicht.

Die mittlere Geschwindigkeit der Luft längs AB ist daher

$$\frac{1}{2} \left(c + \frac{\mu - \sin^2 \beta}{\mu - \sin^2 \beta} c \right) = \left(\frac{\mu - \frac{1}{2} \sin^2 \beta}{\mu - \sin^2 \beta} \right) c.$$

Wird dieser Werth für c in dem gegebenen Ausdruck für den Normaldruck im vor. §. substituiert, und $\frac{m}{2g}$ ebenfalls mit m bezeichnet, so kommt

$$P = m \sin \beta \left(\frac{\mu - \frac{1}{2} \sin^2 \beta}{\mu - \sin^2 \beta} \right)^2 c^2 f \quad (1).$$

§. 3. Um den Seitendruck kennen zu lernen, welcher sich in der Richtung BC , normal auf die des Windes, aus dem obigen Ausdruck (1) ergibt, ist es nur nöthig, diese Kraft nach jener Richtung zu zerlegen, und wenn man sie ebenfalls mit P bezeichnet, so erhält man

$$P = m \sin \beta \cos \beta \left(\frac{\mu - \frac{1}{2} \sin^2 \beta}{\mu - \sin^2 \beta} \right)^2 c^2 f \quad (2).$$

Mit Hilfe dieser Gleichung sind sämmtliche in der auf nächster Seite nachfolgenden Tabelle in der fünften Spalte angegebenen Kräfte berechnet, welche dem Windstofs auf die Windmühlenflügel das Gleichgewicht halten, ohne daß dieselben in Bewegung gelangen.

§. 4. Wenn sich die im Grundriß mit AB bezeichnete Ebene f , während sie vom Winde unter dem Winkel β getroffen wird, in der Richtung BC , normal auf die des Windes, mit der Geschwindigkeit e in einer Secunde bewegt, so ist einleuchtend, daß, wie groß auch die Geschwindigkeit e sein mag, das Profil des unbegrenzten Luftstroms durch die Anwesenheit der Ebene f immer eine gleich große Verengung erleiden wird. Die Ebene f wird in gleichen Zeiten von gleichen Luftmengen getroffen. Es folgt daraus, daß der Luftstofs auf die Vorderseite der Ebene auch immer gleich groß bleibt, dieselbe mag sich bewegen, oder in Ruhe sein.

Wenn sich die Ebene AB in Ruhe befindet, so ist erfahrungsmäßig die Luft unmittelbar an der Rückseite derselben auch in Ruhe, wenn man die kleinen zuckenden Bewegungen derselben unberücksichtigt läßt. Bewegt sich aber die Ebene nach der Richtung BC , so muß sie sich in Ruhe befindende Luft fordrängen, und die hierzu erforderliche Kraft bleibt dieselbe, wenn man annimmt, daß die Luft in der Richtung CB die Ebene mit der Geschwindigkeit e trifft, die Ebene selbst aber in Ruhe ist. Man setzt zuerst die Geschwindigkeit e des Windes $= 0$, so ergibt sich der Normaldruck auf die Rückseite der Ebene AB , nach dem Früheren mit Beibehaltung derselben Bezeichnung,

$$m \cos \beta \left(\frac{\mu - \frac{1}{2} \cos^2 \beta}{\mu - \cos^2 \beta} \right)^2 c^2 f,$$

und wenn man die daraus nach der Richtung CB entspringende Kraft mit P' bezeichnet, so kommt

$$P' = m \cos \beta \left(\frac{\mu - \frac{1}{2} \cos^2 \beta}{\mu - \cos^2 \beta} \right)^2 c^2 f \quad (3).$$

Die Geschwindigkeit des Windes kann nun wieder jeden positiven Werth erhalten, ohne daß sich P' ändern wird, und zwar aus demselben Grunde, welcher oben für den Luftstofs auf die Vorderfläche angegeben ist, mit dem Unterschiede,

dass dort die Bewegung der Luft, hier die Bewegung der Ebene des Stofs erzeugt.

Beide Kräfte wirken in derselben Richtung gegen einander, und daher ist die Differenz derselben oder $P - P' = P'' = m \left[\sin \beta \cos \beta \left(\frac{1 - \sin \beta}{1 + \sin \beta} \right) c^2 - \cos \beta \left(\frac{1 - \cos \beta}{1 + \cos \beta} \right) c^2 \right] \gamma$ (4) diejenige Kraft, welche die Ebene AB nach der Richtung BC mit der Geschwindigkeit c fortbewegt. Mit Hilfe der Gleichung (4) sind sämtliche Kräfte in der weiter unten folgenden Tabelle, Spalte 8, berechnet worden.

§. 5. Der berühmte John Smeaton hat, a. a. O. pag. 39 u. s. w., eine Reihe von Versuchen mit verschieden geformten Windmühlenflügeln mitgetheilt, deren Resultate mit der aufgestellten Theorie verglichen werden sollen.

Für die Constanten haben sich die Werthe

$$m = 0,0022$$

$$\mu = 1,2885$$

ergeben, wenn sich sämtliche Abmessungen auf englisches Fufsmafs beziehen; γ ist = 0,0031 englische Pfund.

Die Fläche sämtlicher vier Flügel betrug 404 Quadrat-zoll, jede halbe Ruthe war 21 Zoll lang, woran der Flügel, 18 Zoll lang, 3,6 Zoll breit und mit Leinwand bedeckt, befestigt war.

Zu den vier ersten Beobachtungen in der folgenden Tabelle wurden eben die Flügel gebraucht, deren Neigung gegen den Wind Winkel von 55, 75, 75, 72 Grad bildete. Die Flächen der andern Flügel hatten auf ihrer ganzen Länge verschiedene Neigungen. J. Smeaton hat die Neigung derselben gewöhn-

lich nur an drei Punkten angegeben. Um jedoch die Er-
lungen mit der Theorie vergleichen zu können, sind die 18
langen Flügel in sechs gleiche Theile getheilt, und für je-
der sieben Theilungspunkte der Neigungswinkel β angegeben
so dass der erste Punkt am äusseren Ende des Flügels
Die sieben Winkel für den Flügel zum Versuch No. 5 sind
190, 86, 62, 78, 75, 75 Grad; die zum Versuch No. 6
um 3 Grad kleiner, die folgenden um 2 Grad kleiner u. s.
In der zweiten Spalte der Tabelle sind nur die Winkel
Äußeren Ende des Flügels angegeben, weil die andern
Neigungswinkel sich aus den gleichen Differenzen mit den W-
keln der vorstehenden Flügel ergeben. Bei der Berechnung
wurde der Windstofs auf die sieben Punkte der Flügel bes-
ders ermittelt, und daraus der Mittelwerth für die sechs
Flächenabschnitte der vier Flügel. Auch ist zu bemer-
ken, dass die als Ruthenachse gewickelte Schnur, woran die
Gewicht P hing, mit welchem J. Smeaton den Luftst-
mafs über mehrere Rollen ging, und das Gewicht P' so
betrachten ist, als ob die Richtung desselben die Peripherie
eines Kreises berührte, welcher 0,05 Zoll im Durchmesser hat.
Auf diesen Punkt sind auch sämtliche Luftstöße auf die ein-
zelnen Flügelabschnitte reducirt.

Die in der Spalte 6 und 7 angegebenen Erfahrungswerte
entsprechen dem Maximum des mechanischen Effects für die
zugehörige Flügelform, und das Product aus diesen beiden
Werthen ist in der Spalte 9 angegeben, so dass man aus den
letzteren Zahlen leicht ersellen kann, welche Flügelformen die
größeren Effects gaben.

No	Winkel β am Ende des Flügels.	Geschwin- digkeit des Windes in 1 Secunde.	Gewicht P in Pfunden, um die Flügel in Ruhe zu erhalten		Anzahl der Flügel- umgänge.	Dazu gehöriges Gewicht in Pfunden.		Product	
			nach der Erfahrung.	nach der Theorie.		nach der Erfahrung.	nach der Theorie.	nach der Erfahrung.	nach der Theorie.
Dauer jedes Versuchs 32 Secunden.									
1.	55 °	6 Fufs	12,10	11,012	42	7,58	6,117	318	257
2.	78 °	6 -	7,10	8,304	70	6,3	7,009	441	491
3.	75 °	6 -	8,12	9,010	69	6,12	7,003	464	530
4.	72 °	6 -	9,11	10,911	66	7,0	8,011	462	529
5.	90 °	6 Fufs	5,31	5,003	93	4,75	5,023	442	467
6.	87 °	6 -	8,12	7,197	79	7,0	6,127	553	508
7.	85 °	6 -	8,12	8,107	78	7,3	7,030	585	549
8.	82½ °	6 -	9,11	9,010	77	8,3	7,447	634	581
9.	80 °	6 -	10,27	10,705	73	8,69	7,904	580	537
10.	78 °	6 -	10,84	11,006	66	8,41	8,148	580	537
Dauer jedes Versuchs 1 Minute.									
11.	85 °	1 Fufs 4½ Zoll	5,07	4,003	66	4,67	3,162	295	235
12.	85 °	8 - 9 -	18,08	18,100	124	18,12	15,005	2003	1878
13.	82½ °	8 - 4½ -	-	5,100	65	4,68	3,993	300	257
14.	82½ °	8 - 9 -	-	20,007	130	17,03	15,000	2278	2055
15.	80 °	8 - 4½ -	5,07	5,100	61	5,00	4,316	307	260
16.	80 °	8 - 9 -	21,04	22,005	110	18,61	18,110	2047	1993
1.	2.	3.	4.	5.	6.	7.	8.	9.	10.

Eine bessere Uebereinstimmung der Erfahrungswerte
mit den berechneten ist nicht zu erwarten, weil die zu ermit-
telnden Kräfte etwa 0,0031 mal kleiner waren als die wirk-
lich gemessenen, und jede kleine Abweichung bei den ersten
im umgekehrten Verhältnis hervortreten muß. Auch wirkt
ein veränderter Stand des Barometers, Thermometers und
Hygrometers jedesmal verändernd auf die Größe des Luft-

stosses, so dass es nicht befremden darf, wenn man die bei den
Erfahrungswerte No 6 und 7 in der vierten Spalte mit ein-
ander vergleicht, zu finden, dass beide = 8,12 Pfund sind,
obgleich die Neigung der vier Flügel um volle zwei Grad
differirten und nach der Theorie der Unterschied mehr als ein
Pfund beträgt. Die Differenzen zwischen den Erfahrung-
swerten und den theoretisch ermittelten sind mit wenigen

Ausnahmen auch nicht größer. Noch ist zu bemerken, daß die Flügel bei der Theorie als Flächen betrachtet sind, während sie in der Wirklichkeit eine wenn auch nur geringe Dicke hatten, und an der Rückseite derselben eine sogenannte Ruthe befestigt war, wodurch besonders bei sehr schneller Umdrehung der Flügel eine Veränderung der Resultate erfolgt. Setzt man in der Gleichung (1) §. 2.

$$P = m \sin \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 c' f,$$

$$\left(m = 0,1232 \text{ für jedes Maas,} \right)$$

$\beta = 90^\circ$, $m = 0,0020$, $\mu = 1,3460$,
so kommt für den senkrechten Stofs

$$P = 0,002018 c' f \text{ für engl. Fußmaas.}$$

Für preussischen Fußmaas ist $m = 0,003581$, $\mu = 0,00893$ preuß. Pfund und $\mu = 1,3500$ bleibt unverändert; daher entsteht

$$P = 0,001861 c' f \text{ für preuß. Fußmaas.}$$

Eytelwein hat in seiner Hydraulik §. 203. aus den von Woltmann angestellten Versuchen über den senkrechten Stofs

$$P = 0,0017173 c' f$$

ermittelt, welcher Werth von dem vorigen, aus dem schiefen Stofs hergeleitet nur wenig abweicht. J. Smeaton hat die Flügel bei unbewegter Luft um eine verticale Axe im Kreise herumgedreht; dadurch erhielt die ganze Luftmasse eine kleine Geschwindigkeit, also ist bei seinen Versuchen der Werth von c etwas zu groß, und umgekehrt der Werth von m zu klein.

§. 6. Aus der Gleichung

$$P = m \sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 c' f$$

ergibt sich das Maximum für P , wenn man die zweite Ableitung davon nach β nimmt und $= 0$ setzt. Es kommt

$$(\cos^2 \beta - \sin^2 \beta) \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 + \sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right) = 0$$

und daraus nach einigen Reductionen

$$\tan \beta = \cot \beta + \frac{\mu - \cos \beta}{(\mu - \sin \beta) (\mu - \frac{1}{2} \sin \beta)},$$

welchem Ausdruck der Winkel $\beta = 62^\circ 12'$ entspricht.

Wenn in der Gleichung (4) §. 4.

$$P = P' = P''$$

$= m \left[\sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 - \cos^2 \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 \right] c' f$
die Geschwindigkeiten c und c' als bekannt angenommen werden, so erhält man das Maximum dieses Ausdrucks, wenn man von demselben die erste Ableitung nach β nimmt und diese $= 0$ setzt. Es kommt dann

$$c' \left[\cos^2 \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 + \sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right) \right] + c \left[\sin^2 \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 + \cos \beta \sin \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right) \right] = 0$$

und daraus nach einigen Reductionen

$$\frac{c^2}{c'^2} = \frac{\sin 2\beta + \frac{\mu - \sin \beta \cos \beta}{(\mu - \cos \beta) (\mu - \frac{1}{2} \sin \beta)}}{\cos 2\beta - \frac{\mu - \sin \beta \cos \beta}{(\mu - \sin \beta) (\mu - \frac{1}{2} \cos \beta)}} \cdot \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 \quad (5)$$

woraus sich β durch wiederholte Rechnungen annähernd für das Maximum berechnen läßt.

Wird der vorige Ausdruck $P - P' = P''$ mit c multipliziert, so ergibt sich der mechanische Effect aus

$$P' = m \sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 c^2 c' - \cos^2 \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 c^2 c' f,$$

und wenn man die erste Ableitung hiervon nach β nimmt und dieselbe $= 0$ setzt, um den Werth für β für das Maximum des Effects zu kennen, so kommt

$$\sin \beta \cos \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \sin \beta}{\mu - \sin \beta} \right)^2 c^2 - 3 \cos^2 \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 c^2 = 0$$

und daraus

$$\frac{c^2}{c'^2} = 3 \cot \beta \left(\frac{n - \frac{1}{2} \cos \beta}{\mu - \cos \beta} \right)^2 \cdot \left(\frac{\mu - \sin \beta}{\mu - \frac{1}{2} \sin \beta} \right)^2 \quad (6)$$

Aus Gleichung (5) und (6) folgt

$$3 \cot \beta = \frac{\sin 2\beta + \frac{\mu - \sin \beta \cos \beta}{(\mu - \cos \beta) (\mu - \frac{1}{2} \sin \beta)}}{\cos 2\beta - \frac{\mu - \sin \beta \cos \beta}{(\mu - \sin \beta) (\mu - \frac{1}{2} \cos \beta)}}$$

und daraus

$$\beta = 76^\circ 40'.$$

Wird dieser Werth von β in Gleichung (5) substituirt, so kommt

$$c = 2,3487 \cdot c'.$$

Beide Werthe entsprechen dem Maximum des Effects. Werden dieselben in Gleichung (4) §. 4. substituirt, so ergibt sich

$$P' = P'' = 0,00285 c' f,$$

und werden dieselben in obige Gleichung für P' gesetzt, so erhält man

$$P' = 0,000333 c' f.$$

Die Maxima der Effects verhalten sich also wie die dritte Potenz der Geschwindigkeit des Windes, und direct wie die Flächen.

§. 7. Da die Windmühlenflügel bei der Umdrehung in allen Punkten ihrer Länge eine verschiedene Geschwindigkeit haben, so ist es erforderlich, wenn die Anzahl der Flügelumgänge in einer bestimmten Zeit dem Maximum des Effects entsprechen soll, daß die mittlere Geschwindigkeit der Flügel ebenfalls $= 2,3487 \cdot c$ ist, oder was dasselbe sagt, daß der Punkt, welcher die Länge des Flügels in zwei gleiche Theile theilt, sich mit der Geschwindigkeit $= 2,3487 \cdot c$ bewegt.

Aus den gegebenen Dimensionen des Flügels läßt sich dann für jeden Punkt der Länge derselben die Geschwindigkeit finden, und aus der Gleichung (5) §. 6. nach der zugehörige Winkel β .

Wenn die Größe der Flügel von den Smeaton'schen Versuchen beibehalten wird, bei welchen der Flügel 18 Zoll, und die halbe Ruthe, woran er befestigt, 21 Zoll lang war, und man theilt den Flügel, wie oben, in sechs gleiche Theile, so ergibt sich die Geschwindigkeit der sieben Theilungspunkte, vom äußeren Ende des Flügels ab gerechnet, wenn man $2,3487 \cdot c = c'$ setzt, $= \frac{1}{6} c'$, $\frac{2}{6} c'$, $\frac{3}{6} c'$, $\frac{4}{6} c'$, $\frac{5}{6} c'$, u. s. w., und für $c = 6$ Fuß, kommt für das äußere Ende des Flügels die Geschwindigkeit 24,8813 Fuß in einer Secunde, und daraus die Anzahl der Flügelumgänge in 52 Sekunden $= 116,42$.

Wenn man in der Gleichung (5) §. 6. für c nach und nach die obigen Werthe $\frac{1}{6} c'$, $\frac{2}{6} c'$, $\frac{3}{6} c'$, $\frac{4}{6} c'$, $\frac{5}{6} c'$, u. s. w. setzt, so verwandelt sich $\frac{c^2}{c'^2}$ in $\left(\frac{1}{2,3487} \right)^2 \cdot \frac{c'^2}{c'^2}$, wo c^2 verschwindet, und man erhält für die Neigungen der sieben Punkte folgende Werthe:

Winkel β mit der Richtung des Windes.	Winkel $90^\circ - \beta$ mit der Ebene der Bewegung.
1) $83^\circ 3'$	$6^\circ 57'$
2) $81^\circ 32'$	$8^\circ 28'$
3) $79^\circ 23'$	$10^\circ 37'$
4) $76^\circ 40'$	$13^\circ 20'$
5) $73^\circ 21'$	$16^\circ 39'$
6) $69^\circ 19'$	$20^\circ 41'$
7) $64^\circ 50'$	$25^\circ 10'$

Wird nun immer für $\frac{1}{6}$ der Flügelflächen der mittlere Luftstofs berechnet, und diese Kraft auf denselben Punkt, wie bei den vorigen Versuchen, reducirt, und zwar mit Hülfe der Gleichung (2) §. 3. für P , der Gleichung (3) §. 4. für P' , so erhält man folgende Werthe in Pfunden, vom äußeren Ende des Flügels ab gerechnet:

	$P =$	$P' =$	$P - P'$
1)	1,000	0,610	0,490
2)	1,073	0,625	0,448
3)	1,153	0,642	0,511
4)	1,238	0,661	0,577
5)	1,315	0,680	0,635
6)	0,719	0,688	0,031
Summa	8,003	2,594	5,409

Das Gewicht 5,409 mit 116,62, der oben berechneten Anzahl der Flügelungänge in 32 Sekunden, multiplicirt, giebt das Product 630,7, und wenn man dasselbe mit den Zahlen in der Spalte 10 der vorigen Tabelle, für $c = 6'$, vergleicht, so sieht man, daß der Effect dieser Flügel den der anderen mehr oder weniger übertrifft.

Um sich zu überzeugen, daß die Veränderung der Zahl 116,62 eine Verminderung des Effects bewirkt, soll zuerst die Anzahl der Flügelungänge $= 110$ gesetzt worden. Berechnet man hiernach den Werth von $P - P'$, so kommt 5,698 Pfunde, und das Product

$$110 \cdot 5,698 = 626,6$$

Setzt man die Zahl der Flügelungänge in derselben Zeit $= 120$, so wird $P - P' = 5,235$ Pfd. und das Product

$$120 \cdot 5,235 = 628,5$$

§. 8. Man hat aus §. 7. gesehen, daß bei der Bestimmung der Neigungswinkel β der Werth von c^2 verschwindet. Dieselben sind also unabhängig von der Geschwindigkeit des Windes, hängen aber von dem Verhältnis der Länge des Flügels zu der Länge der halben Ruthe ab, an welcher der Flügel befestigt ist. Bei den Smeaton'schen Flügel ist das Verhältnis wie 6 : 7. Sobald daher die Länge der Flügel zur Länge der Ruthe dasselbe Verhältnis hat, werden bei jeder Größe der Ruthe die Neigungswinkel in den sieben Punkten immer gleich groß bleiben, wie vorher berechnet. In der Wirklichkeit ist es größtentheils der Fall, und wenn sich das Verhältnis mehr oder weniger von dem obigen entfernt, so müssen die Neigungswinkel danach berechnet werden.

Anders verhält es sich mit der Anzahl der Flügelungänge in einer bestimmten Zeit. Setzt man die halbe Ruthe $= l$, die Länge des Flügels $= \frac{1}{4} l$, so ist die Länge des Kreisbogens, welchen das äußere Flügelende bei einem Umgang durchläuft, $= 2\pi l$, und die Geschwindigkeit des Flügels an derselben Stelle nach dem Früheren $v' = \frac{1}{4} \cdot 2,3157 \cdot c$ in 1 Secunde, und $= 60 \cdot \frac{1}{4} \cdot 2,3157 \cdot c = 39,235 \cdot c$ in 1 Minute oder

$$U = 60 \cdot \frac{1}{4} \cdot 2,3157 \cdot c = 39,235 \cdot c \quad (7).$$

Die Anzahl der Flügelungänge in einer bestimmten Zeit verhalten sich daher wie die Geschwindigkeit des Windes und umgekehrt wie die Länge der Flügel.

Für $l = 30$ Fufs und $c = 12$ Fufs, ist $U = 15,10$

und $c = 15$ Fufs, ist $U = 19,21$.

Für $l = 45$ Fufs und $c = 12$ Fufs, ist $U = 10,14$

und $c = 15$ Fufs, ist $U = 13,22$.

§. 9. In der Wirklichkeit sollen sich die Windmühlensflügel mit möglichst gleicher Schnelligkeit um die Axe drehen, und es ist bekannt, daß die Zahl der Flügelungänge in 1 Minute gewöhnlich zwischen 8 und 13 liegt, und sich für längere Flügel der Zahl 8, für kürzere Flügel der Zahl 13 nähert. Auch steht erfahrungsmäßig fest, daß die meisten Windmühlen erst bei einer Geschwindigkeit des Windes von 12 bis 13 Fufs mit mäßiger Kraft arbeiten können.

Aus den vorstehenden Untersuchungen geht aber hervor, daß bei einer Geschwindigkeit des Windes von 12 Fufs die Anzahl der Flügelungänge in 1 Minute für das Maximum des Effects 10 bis 15 betragen muß. Es werden die Flügel in

der Wirklichkeit immer langsamer gehen, als es das Maximum des Effects für die Geschwindigkeit des Windes von 13 Fufs erfordert, was einmal eine Folge der mehr oder weniger abweichenden Seitenneigung der Flügel von der berechneten ist, sodann aber auch in der Dicke der Flügel und in der auf der Rückseite derselben befindlichen Ruthe seinen Grund hat. Uebrigens unterliegt es keinem Zweifel, daß sämtliche Windmühlen, wenn sie mit Flügel von abgerundeter Form versehen würden, bei einer geringeren Geschwindigkeit des Windes, als bisher, mit gleicher Kraft arbeiten würden, und zwar um so mehr, wenn man die Rücksicht nimmt, daß die Construction des Flügelwerkes es nicht gestattet.

In §. 6. hat man gesehen, daß für das Maximum des Effects einer Ebene f der Stofs

$$P'' = 0,00359 \cdot c^2 f \quad (8)$$

ist, und man überzeugt sich bald, daß für die Fläche c der Windmühlensflügel der Ausdruck unverändert bleibt, nur die constante Werth 0,00359 eine andere Zahl sein wird, die mit n bezeichnet werden soll. Es kommt dann für Flügel

$$P'' = n \cdot c^2 f,$$

und wenn man diese Kraft sich im Mittelpunkt des Flügels vereint vorstellt, so ist das statische Moment derselben

$$M = n \cdot c^2 f \cdot l$$

Multiplicirt man diesen Ausdruck mit der Anzahl der Flügelungänge (§. 8.) $= 39,23 \cdot \frac{c}{l}$ in 1 Minute, so kommt Effect

$$39,23 \cdot \frac{c}{l} \cdot n \cdot c^2 f \cdot l = 39,23 \cdot n \cdot c^3 f,$$

welcher unabhängig von der Länge der Flügel ist.

§. 10. In der Wirklichkeit können die Flügel weder oben berechneten Effect noch die Geschwindigkeit erreichen, einmal wegen der Dicke der Flügel, sodann aber besonders wegen der auf der Rückseite derselben befindlichen Ruthe.

Bezeichnet man allgemein den Effect mit

$$(m \cdot c^2 - n \cdot r^2) \cdot r = P \cdot r,$$

so wird durch die Anwesenheit der Ruthe der Stofs auf der Hinterfläche des Flügels um einen bestimmten Theil $= k \cdot r^2$ vermehrt, so daß der Effect sich nunmehr ausdrücken läßt durch

$$(m \cdot c^2 - (n + k) \cdot r^2) \cdot r.$$

Für das Maximum desselben ergibt sich

$$r = c \sqrt{\frac{n}{3(n+k)}}$$

und man sieht, daß die Geschwindigkeit r der Flügel um so kleiner sein muß, je größer k ist, oder je mehr die Ruthe vorspringt.

Nimmt man, um das Maximum der bewegenden Kraft $m \cdot c^2 - (n + k) \cdot r^2$ zu bestimmen, da m und n Functionen von β sind, die erste Ableitung nach β , so fällt k als constanter Werth fort, und man sieht daraus, daß die Anwesenheit der Ruthe keine Veränderung auf die Seitenneigung der Flügel hervorbringt. Sobald man also die passende Geschwindigkeit r für den Flügel kennt, so kann man jedesmal mit Hülfe der Gleichung (5) den erforderlichen Neigungswinkel β für das Maximum bestimmen.

§. 11. Am häufigsten kommen die Flügel von der Form No. 5 und 6 der vorstehenden Tabelle in der Wirklichkeit vor, von denen der erste 93, der andere 79, im Mittel also 86 Umgänge in 52 Sekunden für das Maximum des Effects machen, und dies giebt für den Mittelpunkt des Flügels $r = 1,731 \cdot c$. Dies substituirt man diesen Werth statt 2,3157 c in Gleichung (7) §. 8., so kommt die Anzahl der Flügelungänge in 1 Minute oder

sprünge. Die Scheiden müssen daher bündig in die Ruthe eingeschnitten, und oben so mit den Saumlatten verbunden werden. Da die an der Rückseite der Flügel befindliche Ruthe einen um so nachtheiligeren Einfluß auf den Effect ausübt, je weiter sie vorspringt, so ist es nöthig, dieselbe am Ende so viel als möglich zu verkürzen und die Kanten abzurunden. Daher ist es auch gebräuchlich, die Ruthe nicht in der Mitte des Flügels zu befestigen, sondern mehr nach der Seite, wohin sich die Flügel drehen, wodurch der Vorsprung weniger nachtheilig wird. Für die Gestalt des Windfeldes eignet sich am besten das Rechteck, weil der grösste outbare Luftstoß (nach §. 7.) mehr in die Mitte der Flügel trifft, und daher eine trapezförmige Verbreitung des Windfeldes nach dem äußeren Ende des Flügels hin nur nachtheilig wirken kann, indem bei starken Windstößen die Ruthe leichter von der Welle abbricht.

§. 15. Schließlich wird eine Bemerkung über den Einfluß der Geschwindigkeit der Windmühlensflügel auf den Effect gemacht, welcher in der Ausübung noch keine Beachtung gefunden hat. Wenn man, wie in §. 10., den Effect allgemein mit $(mc' - nr')v = P$ bezeichnet, so wird dieser Ausdruck bekanntlich ein Maximum für

$$mc' = 3nr' \text{ oder } r = \sqrt{\frac{m}{3n}}.$$

Setzt man diesen Werth für r in obige Gleichung, so kommt

$$(mc' - \frac{m}{3}c')c \sqrt{\frac{m}{3n}} = \frac{1}{3}mc' \sqrt{\frac{m}{3n}}.$$

Wird die Geschwindigkeit des Windes doppelt so groß, also $= 2c$, und die Flügel bewegen sich mit unveränderter Geschwindigkeit $r = c \sqrt{\frac{m}{3n}}$, so ist der Effect

$$(mc' - \frac{m}{3}c')c \sqrt{\frac{m}{3n}} = 16 \frac{1}{3} mc' \sqrt{\frac{m}{3n}}.$$

Bewegen sich die Flügel auch mit doppelter Geschwindigkeit, oder ist $v = 2c \sqrt{\frac{m}{3n}}$, so wird der Effect

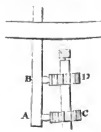
$$(mc' - \frac{1}{3}mc')2c \sqrt{\frac{m}{3n}} = \frac{16}{3} mc' \sqrt{\frac{m}{3n}}.$$

Man werden sehr oft Mühlenanlagen gemacht, wo nach der Stärke des Windes zum Betriebe vor ein, zwei, mehreren Mählgängen, Sägegattern u. s. w. eingerichtet ist. Bei der gewöhnlichen Einrichtung darf sich die Geschwindigkeit der Flügel nur innerhalb sehr enger Grenzen verändern und man sieht aus der vorstehenden Untersuchung, daß die Effecte bei ein- und zweifacher Geschwindigkeit des Windes sich verhalten werden wie 2:11.

Verbindet man mit dem an der thenwelle sich befindenden Kammer A ein zweites Kammer B, mit einem halb so viel Kammern, und ist das Getriebe C an der stehenden Welle A schielbar und nach D gerückt, so werden sich die Flügel zweimal so schnell bewegen, während das Getriebe dieselbe Geschwindigkeit behält.

Man sieht, daß durch diese Veränderung der Effect sich um $\frac{11}{2}$, und bei größerer Geschwindigkeit des Windes in noch größerem Verhältnisse vermehren wird.

F. Kossak.



Ueber eine verbesserte Construction eisener Gitterbrücken.

(Mit Zeichnungen auf Blatt N im Text.)

Die meisten Eisenbahnverwaltungen sind darüber einig geworden, daß da, wo bei Flußüberschreitungen die Ausführung steinerer Brücken unzulässig ist, Eisen als Baumaterial zur Anwendung kommen soll. Der Fortschritt der Ingenieur-Wissenschaft, die sich stets mehr vergrößernde Eisen-Production und der erleichterte Transport dieses Materials durch die Eisenbahnen kommen jenen Bedürfnissen täglich mehr und kräftiger zu Hülfe.

Mit dem Umfang, den die Eisenbahnen allenthalben auf allen Erdtheilen erreichen, wächst auch die Schwierigkeiten der Anlage der Bahnen, und mit diesem wächst wieder die Kühnheit des Ingenieurs. In gleichem Maße aber steigen auch die Ansprüche, welche man an Brücken-Constructions in Bezug auf Solidität, Zweckmäßigkeit und Wohlfeilheit macht, und in Folge dessen haben sich viele Ingenieure bemüht, Brücken-Constructions für Eisen zu finden, welche den genannten Ansprüchen in möglichst hohem Grade entsprechen.

Der Unterzeichnete hatte Gelegenheit, viele eiserne Town'sche Gitterbrücken beobachten und untersuchen zu können. Nach diesen Beobachtungen glaubt derselbe behaupten zu dürfen, daß sich die Gitterbrücken im Allgemeinen gut gehalten haben, obgleich ihre Construction nicht ganz rationell zu nennen ist, weil gewisse Theile in einer Weise angegriffen werden, die mit der Natur des zu verwendenden Eisens nicht im Einklange steht. Dieser Mißstand muß durch Anwendung einer um so größeren Masse von Material unschädlich gemacht werden,

den, und somit trifft die Town'schen eisernen Gitterbrücken insbesondere der Vorwurf, daß viel Material nicht zweckmäßig verwendet ist. Um diese Thatsache zu begründen, ist es nöthig, in die Construction der Gitterbrücken und die Wirkung der dabei in Anspruch genommenen Kräfte näher einzugehen.

Als Fachwerks-Construction müssen in der Auffüllung der Tragwände zwei in entgegengesetzter Richtung angegriffene und ebenso widerstehende Elemente vorhanden sein, welche



die Hauptträger, in vorstehender Figur durch ab und cd angedeutet, steif auseinander halten. Diese beiden Elemente sind die Gitterstäbe, von denen diejenigen, welche mit ihrem oberen Ende dem tiefsten Punkt der Einsenkung der Tragwände näher liegen, das sind die Stäbe cf , ch , gk , im , mn , $wand$ näher liegen, das sind die Stäbe ce , fg , hi , kl , lo , ag , ps , rb , absolut angegriffen werden.

Es ist aber eine bekannte Sache, daß das Stabende nur eine sehr geringe Steifigkeit in Bezug auf Einbiegen durch einen in der Richtung des Stabes wirkenden Druck besitzt.

Dieser Mangel an Steifigkeit bedingt daher, damit er für die Construction nicht nachtheilig ist, eine größere Masse von Material, resp. einen um so größeren Querschnitt der rückwirkend angegriffenen Gitterstäbe. Diese rückwirkend angegriffenen Gitterstäbe bieten auch nur wenig Widerstand gegen relative Angriffe.

An eine gute Brücken-Construction muß man auch jedenfalls jene Anforderungen machen können, welche sich auf die richtige Anwendung des Constructions-Materials beziehen; denn nur dann kann man überzeugt sein, daß sie auch in Bezug auf den Kostenpunkt die nötigen Vortheile gewährt. Eine Construction, die viel Material enthält, das einen verhältnismäßig zu geringen Nutzeffect liefert, kann den Ansprüchen, die man gegenwärtig stellt, nicht mehr genügen. Eben dieser Fall findet bei den Gitterbrücken statt. Die Brücke über die Kinzig bei Offenburg im Großherzogthum Baden giebt in dieser Beziehung ein sehr gutes Beispiel. Die dort angewendete große Spannweite von 210 Fufs ladet sich gewiß ein namhafter Vortheil für das Bauwerk, und daher diese gute Eigenschaft des Systems von eben so großem Werthe. Die Fahrbahn-Querträger sind ganz bequem angebracht, so daß eine gute Querverbreitung hergestellt werden konnte, und nach den Einsenkungsbeobachtungen, welche an der Brücke angestellt wurden, entspricht sie in Bezug auf Stabilität allen Erwartungen; es dürfte daher über die Ausführung derselben als Town'sche Gitterbrücke, besonders unter Berücksichtigung der dormaligen Verhältnisse, nicht der geringste Tadel laut werden. Dennoch kann diese Construction bei näherer Untersuchung dem Techniker nicht ganz genügen, weil die Inangriffnahme gewisser Theile mit der Natur des dazu verwendeten Materials nicht im Einklange steht.

Die natürliche Folge war, daß sich die Techniker, welche das Mangelhafte in dem Town'schen System erkannten, nachtheilig über die Gitterbrücken äußern mußten. Der englische Ingenieur Stephenson sagte, nachdem er an ein Urtheil über die Gitterbrücken gegangen wurde: „sie seien zu wackelig.“ Derselbe mag nun allerdings in Folge der massiven Construction seiner Tunnelbrücken gegen die leicht aussehenden Gitterwände einiges Vorurtheil gehabt haben, aber im obigen Auspruche hatte er doch Recht; denn der Construction geht in der That jenes Element ab, das schon von Natur aus geeignet wäre, ohne allzu großen Materialbedarf die Gitterstäbe zu machen. Die rückwirkend angegriffenen Gitterstäbe sind ihrer Natur nach nicht geeignet, jene Function zu leisten, die ihnen in den Town'schen Brücken angetraut ist. — Der k. b. Ingenieur Cullmann spricht sich besonders deswegen so sehr gegen die Gitterbrücken aus, weil der in einem Theil der Gitterstäbe wirkende Druck in diesen Stäben eine so geringe Widerstandsfähigkeit findet. Die übrigen Theile der Construction, nämlich die absolut angegriffenen Gitterstäbe, dann die oberen und unteren horizontalen Träger (auch Planen oder Gürtungen genannt), werden jedoch in der Art angegriffen, daß sie ihrem Zwecke vollkommen entsprechen.

In jüngster Zeit wurden, da sich das Bedürfnis wohlfeiler eiserner Brücken immer mehr fühlbar machte, mehrere neue Brückensysteme in Ausführung gebracht.

Der Unterzeichnete versuchte es, die oben erwähnten Nachteile ohne Herabsetzung der guten Eigenschaften der Gitterbrücken zu beseitigen; denn nachdem sich die Gitterbrücken in der Ausführung bewährt haben, und vorzüglich deshalb, weil sie in Anbetracht ihrer sonstigen Vorzüge in Betreff der zulässigen Spannweite, der Anlage der Fahrbahngleise auf beliebiger Höhe, der zweckmäßigen Quer-

absteifung etc., auch in Bezug auf die Kosten, besonders bei großen Spannweiten, gegen andere Constructions, z. B. Blechbrücken, noch im Vortheil sind, so dürfte zu wenig Grund vorhanden sein, diese Art Brücken ganz zu verlassen. Der Unterzeichnete glaubt auch, durch einige Abänderung der Construction seinen Zweck erreicht zu haben. Se. Majestät der König von Bayern verlieh ihm für die Ausführung eigenthümlich construirter Gitterbrücken ein Privilegium.

Bisher ist man den rückwirkend angegriffenen Gitterstäben dadurch zu Hülfe gekommen, daß man die beiden Tragwände in Abständen von 3 bis 6 Fufs durch verticale Rippen aus Winkelisen oder durch canaeartige Querwände abgesteift hat. Diese Querabsteifungen haben sich überall sehr gut bewährt, weil sie bei nicht zu großen Spannweiten, d. i. etwa 100 Fufs, eine verticale Diagonalverbreitung oder Verbolzung unnötig machen, und besonders sind sie deshalb von Vortheil, weil sie zugleich als Querträger des Fahrbahngleises dienen können (Vergl. Fig. 3 auf Blatt N). Durch die aus Winkelisen bestehenden verticalen Rippen abe der Querträger wird den Tragwänden ein Element verliehen, das weit mehr Steifigkeit besitzt, um dem verticalen Drucke und resp. dem Einbiegen zu widerstehen. Es wird also ein Theil des Druckes, den die rückwirkend angegriffenen Gitterstäbe auszuhalten hätten, auf die verticalen Rippen der Querträger übertragen, und es können somit die Gitterstäbe selbst dem noch auf sie treffenden Druck leichter widerstehen.

Man hat auch, um die Steifigkeit der rückwirkend angegriffenen Gitterstäbe zu vermehren, in Vorschlag gebracht, sie aus T- oder Lförmigen Eisen zu fertigen. Die Anordnung würde aber die Ausführung schwieriger und insbesondere das Anbringen der verticalen Rippen für die Querträger unbehaglich machen, weil die schiefstehenden T- oder Lförmigen Gitterisen, damit sie in der Mitte über einander weggehen können, zur Hälfte nach innen und zur Hälfte nach außen zu liegen



kämen; in der Gitterwand AB wären z. B. zwischen ac und df die T- oder Lförmigen Eisen und zwischen cd und eb die vertikanten Stäbe angebracht. So viel dem Unterzeichneten bekannt ist, wurde dieser Vorschlag bei keiner Brücke ausgeführt. Nur bei ca. 30 Fufs weiten Brücken im Bahnhofe Bruchsal sind alle Gitterstäbe aus alten T-Schienenstücken gefertigt, jedoch nur deshalb, weil diese alten Schienen geeignete Verwendung fanden.

Das Wesen der patentirten Construction besteht nun vorzüglich in der Aenderung der rückwirkend angegriffenen Ausfüllungstheile der Tragwände, in Bezug auf ihre Form und Stellung. Die rückwirkend angegriffenen vertikanten Gitterstäbe sind ganz weggelassen, durch Winkelisen ersetzt, und letztere, anstatt wie die Gitterstäbe geneigt, vertical gestellt.

Die Zeichnungen auf Blatt N versinnlichen die auf diese Weise angeordnete Construction an einer auf 100 Fufs tiefe Weite projectirten Fahrbahn für eine Eisenbahnbrücke. Die Tragwände sind in der Mitte zu $\frac{1}{4}$ der Höhe, das ist 10 Fufs angenommen. Die Gegenwände sind durch verticale Rippen, je aus zwei Winkelisen bestehend, vertreten. In den Querschnitten, Fig. 2 und 3, ist angegeben, wie die Fahrbahn-Querträger über den Tragwänden oder zwischen denselben in beliebiger Höhe angebracht werden können; sie liegen in Abständen von 2 Fufs 34 Zoll von einander und bestehen aus 2 Linien starkem Kesselblech, das mit Winkelisen eingefügt und abgesteift ist (Fig. 12). Die horizontalen Hauptträger, die wir von nun an immer Gürtungen nennen wollen, be-

Fig. 1 Ansicht

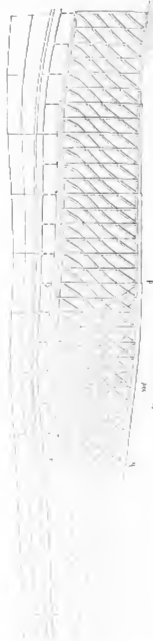


Fig. 3 Querschnitt



Fig. 4 Grundriss



Fig. 5 Detail einer Holzbohle

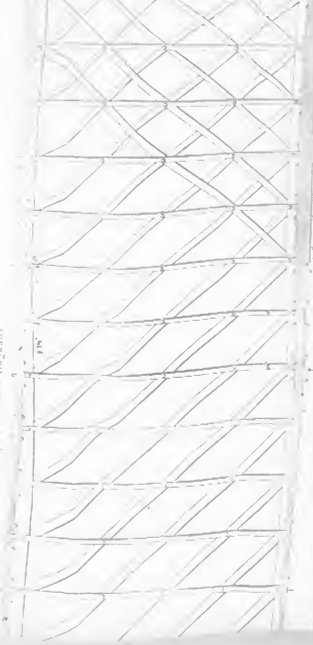


Fig. 6 Querschnitt nach m-n



Es liegt in der Natur der Sache, daß durch die günstigere Inangriffnahme und zweckmäßigere Form von Haupttheilen der Construction letztere an Stabilität jedenfalls gewinnen muß, und daher schon deshalb die patentirte Construction der gewöhnlichen vorzuziehen sein dürfte.

Die Ersparung, welche durch die patentirte Construction der gewöhnlichen gegenüber bezweckt wird, ist indess auch bemerkenswerth; sie wurde für einige Brücken verschiedener Größe berechnet und beträgt ca. 10 Procent der Kosten, welche sich für eine Fahrbahn nach der gewöhnlichen Townsen Construction ergeben würden. Die Ersparung, die durch eine genaue Berechnung der Stärke der einzelnen Theile nach den Angriffen der Kräfte erzielt wird, ist hierin natürlich nicht mitgerechnet, sondern bei der ver-

gleichenden Berechnung beider Constructionen ein und dieselbe theoretische Abhandlung zu Grunde gelegt.

Nachdem hienech der Vorzug, den die patentirte Construction den bisher ausgeführten Gitterbrücken gegenüber hat, unzweifelhaft erscheinen dürfte, und die Gitterbrücken überhaupt auf den deutschen Vereins-Ingenieur-Versammlung zu Folge, häufigere Anwendung finden werden, so erlaubt sich der Unterzeichnete hiermit, die von ihm verbesserte Construction anzupfehlen. — Das im Maasstab 1:10 gefertigte Modell einer Fahrbahn von 100 Fufs lichter Weite steht auf Verlangen zur Disposition.

Augsburg im Juli 1857.

J. Mohrnié.

Mittheilungen nach amtlichen Quellen.

Verzeichniß der im Staatsdienste angestellten Baubeamten.

A. Im Ressort des Ministeriums für Handel, Gewerbe und öffentliche Arbeiten:

a) Verwaltung der Eisenbahn-Angelegenheiten und des Land-, Wasser- und Chaussee-Bauwesens.

1) Beim Ministerium.

Hr. Mellin, General-Bau-Director und Director der beiden Ministerial-Abtheilungen für die Verwaltung der Eisenbahn-Angelegenheiten und des Bauwesens.

Vortragende Räte.

Hr. Dr. Severin, Geh. Ober-Baurath.
 - Hagen, desgl.
 - Busse, desgl.
 - Stüler, desgl. und Hof-Architekt Sr. Majestät des Königs.
 - Bering, desgl.
 - Linke, desgl.
 - Lestz, Carl, desgl. (auf Commission in Dirschau).
 - Hübener, desgl.
 - Weyer, Geh. Baurath.
 - Anders, desgl.
 - Kawerau, Wilh., desgl.
 - Nottelbaum, desgl.
 - Salzenberg, Reg. und Baurath (commissarisch).

Im technischen Bureau der Abtheilung für die Eisenbahn-Angelegenheiten.

Hr. Weishaupt, Th. Regierungs- und Baurath, Vortrager des Büreaus

- Plathner, Eisenbahn-Bauspecter, desgl.

Technische Hilfsarbeiter bei der Abtheilung für Bauwesen.

Hr. Erbkam, Baurath.
 - Kümritz, Bauspecter.
 - Seontag, desgl. (commissarisch)
 - Schwarz, Land-Baumeister und Professor

Für besondere Bau-Ausführungen.

Hr. Neumann, Regierungs- und Baurath bei der Melioration des Oberlands in Freiwalden a. O.
 - Wahlbrück, Reichs-Inspector desgl. in Freiwalden a. O.
 - Bürde, Baurath in Berlin.

2) Technische Bau-Deputation zu Berlin.

Hr. Dr. Severin, Geh. Ober-Baurath, Vorsitzender, a. oben bei 1).

Hr. Eytelwein, Geh. Ober-Finanzrath.

- Becker, Geh. Ober-Baurath a. D. (Ehren-Mitglied).
 - Hagen, Geheimer Ober-Baurath, a. oben bei 1).
 - Busse, desgl. desgl.
 - Stüler, desgl. desgl.
 - Bering, desgl. desgl.
 - Lestz, desgl. desgl.
 - Lestz, desgl. desgl.
 - Hartwich, desgl. a. D. in Cöln (Ehren-Mitglied).
 - Fleischinger, Geh. Ober-Baurath in Berlin.
 - Wedding, Geh. Regierungsrath in Berlin.
 - Briz, desgl. in Berlin.
 - Ziemer, desgl. in Cöln.
 - v. Quast, desgl. in Berlin.
 - Horn, Regierungs- und Baurath in Potsdam.
 - Briz, desgl. desgl.
 Hr. Strack, Hof-Baurath und Professor in Berlin
 - Ritzig, Baurath in Berlin.
 - Hees, Geh. Regierungsrath in Münster.
 - Hübener, Geh. Ober-Baurath in Berlin, a. oben bei 1).
 - Rothe, Geh. Regierungsrath desgl.
 - Schadow, Hof-Baurath desgl.
 - Drewitz, Reg. und Baurath in Erfurt.
 - Weyer, Geh. Baurath, a. oben bei 1).
 - Prange, Geh. Regierungsrath in Aachen.
 - Wierb, desgl. in Stettin.
 - Anders, Geh. Baurath in Berlin, a. oben bei 1).
 - Nottelbaum, desgl. desgl. desgl.
 - Kawerau, desgl. desgl. desgl.
 - Redtel, Geh. Berg-rath in Berlin.
 - Pfeffer, Wirklicher Admiralitäts-Rath in Berlin.
 - Salzenberg, Regierungs- und Baurath in Berlin, a. oben bei 1).

3) Bei der Bau-Akademie:

Direction.

Hr. Busse, Geh. Ober-Baurath.
 - Stüler, desgl.
 - Hübener, desgl.

Als Lehrer angestellt:

Hr. Briz, Geh. Regierungsrath, a. oben bei 2).
 - Böttcher, Professor.

Hr. **Stier, Gustav**, Bau Rath und Professor.

Schwarz, Professor und Land-Baumeister, s. oben bei 1).

4) Bei den Eisenbahn-Commissariaten.

Hr. **Schwedler**, Regierungs- und Bau Rath in Berlin (auch für Erfurt).

- **Fromme**, degl. in Cöln.

5) Bei den Königlichen Eisenbahn-Directionen.

a. bei der Ostbahn.

Hr. **Ludwig**, Ober-Betriebs-Inspector in Barmberg.

- **Ohrbeck**, Eisenbahn-Bauinspector und Betriebs-Inspector

- **Grillo**, degl. in Frankfurt a. O.

- **Hildebrandt**, degl. degl. in Danzig.

- **Behm**, Eisenbahn-Baumeister a. comm. Betriebs-Inspector in Königsberg i. Pr.

- **Hegevoß**, degl. in Königsberg i. Pr.

- **Micks**, degl. in Marienburg.

- **Mentz**, degl. in Cöln.

- **Thiele**, degl. in Landsberg a. W.

- **Schultze**, degl. in Danzig.

- **Liedemann**, degl. in Bromberg.

- **N. N.**, degl. in Nekl.

b. bei der Niederrheinisch-Märkischen Eisenbahn.

Hr. **Müller**, Regierg., Regierg. und Bau Rath, Mitglied der Direction, in Berlin.

- **Umpfenbach**, Eisenbahn-Bauinspector und commissarischer Betriebs-Inspector in Berlin.

- **Prieß**, Eisenbahn-Baumeister in Berlin.

- **Meyer**, degl. in Götting.

- **Vogedes**, degl. in Coblenz.

- **Römer**, degl. in Berlin.

c. bei der Westphälischen Eisenbahn.

Hr. **Benz**, Geh. Regierg. Rath, Vorsitzender der Direction in Münster, s. oben bei 2).

- **Kril**, Eisenbahn-Bauinspector u. Betriebs-Inspector in Münster.

- **Kolke**, Eisenbahn-Baumeister daselbst.

- **Stegemann**, degl. in Münster.

- **Dalon**, degl. in Hamm.

d. bei der Eisenbahn-Direction in Elberfeld.

Hr. **Weishaupt**, Regierg. und Bau Rath in Elberfeld.

- **Plange**, Eisenbahn-Bauinspector, zweites technisches Mitglied, daselbst.

- **Stute**, Eisenbahn-Betriebs-Inspector daselbst.

- **Blankenhorn**, Eisenbahn-Baumeister (beim Bau der Ruhr-Sieg-Eisenbahn).

- **Winterstein**, Carl, degl. in Lützenburg (bei der Prinz-Wilhelm-Eisenbahn).

- **Krüsemann**, degl. in Hagen (bei der Bergisch-Märkischen Eisenbahn).

- **Schneider**, degl. in Elberfeld.

- **Korn**, degl. (beim Bau der Ruhr-Sieg-Eisenbahn).

- **Haradt**, degl. in Elberfeld, Vortr. des technischen Büros und technischer Assistent.

- **Reps**, degl. in Dortmund (bei der Dortmund-Sorster Eisenbahn).

- **Ruchnals**, degl. in Elberfeld (bei der Düsseldorf-Elberfelder Eisenbahn).

e. bei der Aachen-Düsseldorf-Ruhrorter Eisenbahn.

Hr. **Löffler**, Eisenbahn-Bauinspector, technisches Mitglied der Direction in Aachen.

- **Scheerbarth**, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-Inspector daselbst.

- **Geisler**, Eisenbahn-Baumeister daselbst.

- **Redlich**, degl. in Crefeld (für die Ruhrort-Crefeld-Kreis Gladbacher und die Cöln-Crefelder Eisenbahn).

f. bei der Saarbrücker Eisenbahn.

Hr. **Hoffmann**, Regierg. und Bau Rath in Saarbrücken.

- **Simons**, Eisenbahn-Bauinspector daselbst.

- **Fabra**, Eisenbahn-Baumeister daselbst.

g. bei der Rhein-Nahr-Eisenbahn.

Hr. **Cuno**, Eisenbahn-Bauinspector in Kreuznach, technisches Mitglied der Direction.

- **Winterlein**, Ludwig, Eisenbahn-Baumeister in Kien.

- **Zeh**, degl. in Obern.

- **Quasnowski**, degl. in Kreuzn.

- **Fischer**, degl. daselbst.

h. bei der Oberschlesischen Eisenbahn.

Hr. **Oppermann**, Regierg. und Bau Rath, technisches Mitglied der Direction in Breslau.

- **Haffmann**, Eduard, Eisenbahn-Bauinspector daselbst (für die Strecken Passau - Breslau).

- **Wilhelm**, degl. in Stettin (bei der Stargard-Posen-Eisenbahn).

- **Rampold**, Eisenbahn-Baumeister in Posen (bei der Stargard-Posen-Eisenbahn).

- **Westphal**, degl. in Stargard (bei der Stargard-Posen-Eisenbahn).

- **Bschmann**, degl. in Breslau, Vortr. des technischen Büros daselbst (für d. Oberschlesische Eisenbahn).

- **Siegeet**, degl. in Butten (für die Zweigbahn in Oberschlesischen Bergwerks- und Hütten-Reviere).

- **Rosenberg**, degl. in Breslau (für die Zweigbahn in Oberschlesischen Bergwerks- und Hütten-Reviere).

i. bei der Wilhelmshafen (Coel-Olderberger).

Hr. **Simon**, Eisenbahn-Bauinspector, technisches Mitglied der Direction in Rastatt.

6a) Bei den Commissionen für den Bau der Weichsel- und Nogatbrücken in der Ostbahn und für die sel. und Nogatbrücken an der Weichsel und Nogat.

Hr. **Lentze**, Geh. Regierg. Rath in Danzig, s. oben bei 1).

- **Spittell**, Geh. Regierg. Rath in Danzig.

- **Schvahn**, Wasser-Bauinspector in Danzig.

6b) Bei der Commission für den Bau der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn.

Hr. **Stein**, Geh. Regierg. Rath in Frankfurt a. O., erstes Mitglied der Commission.

- **Lange**, Friedr. Gust., Eisenbahn-Bauinspector in Cöstrin.

- **Kirchhof**, Eisenbahn-Baumeister in Landsherg a. W.

7) Beim Polizei-Präsidium zu Berlin.

Hr. **Rothe**, Geh. Regierg. Rath in Berlin, s. oben bei 2).

- **Köbke**, Bauinspector daselbst.

- **Albrecht**, Land-Baumeister daselbst.

8) Bei der Ministerial-Bau-Commission zu Berlin.

Hr. **Nietz**, Reg. und Bau Rath in Berlin.

- **Wilmanns**, Bauinspector daselbst.

- **Schraibitz**, degl. daselbst.

- **Wassermann**, degl. daselbst.

- **Lohse**, degl. daselbst.

- **Müller**, degl. daselbst.

- **Lenz**, Strafen-Inspector daselbst.

9) Bei der Regierung zu Königsberg in Pr.

Hr. **Kloht**, Reg. und Bau Rath in Königsberg.

- **Pappel**, degl. daselbst.

- **Verachau**, Ober-Bauinspector daselbst.

- **Jester**, Bauinspector in Braunsberg.

- **Hertram**, Bau Rath in Zülz bei Danzig.

- **Steencke**, Bau Rath in Königsberg.

- **Arndt**, Bauinspector in Königsberg.

- **Tischler**, degl. daselbst.

- **Letzgen**, Wasser-Bauinspector in Labiau.

- **Hecker**, Schloß-Bauinspector in Königsberg.

- **Bleek**, P. Ludwig, Hafen-Bauinspector in Memel.

Hr. von Horn, Baupinspector in Ortelburg

- Frey, Bdeu-Baupinspector in Pillau.
- Hoffmann, Carl Wilhelm, Baupinspector in Hohenstein.
- Hoffmann, Fred. Wilhelm, Kreis-Baumeister in Pr. Holland.
- Luchius, Albert, desgl. in Pr. Eylau.
- Schult, Theodor, desgl. in Bartenstein.
- Meyer, desgl. in Preßlau.
- Bärker, desgl. in Rastenburg.
- Preinitzer, desgl. in Wehlau.

10) Bei der Regierung zu Gumbinnen.

- Hr. Koppin, Reg.- und Bauath in Gumbinnen.
- Krausenber, desgl. daselbst.
- Vogt, Baupinspector in Lyb.
- Rauter, desgl. in Tilsit.
- Geutzen, desgl. in Darkehmen.
- Fütterer, Wasser-Baupinspector in Tilsit.
- Siepenack, Baupinspector in Gumbinnen.
- Schäffer, Wasser-Baupinspector in Kalleneisse.
- Ferne, Baupinspector in Nicolaiken.
- Zick, Kreis-Baumeister in Tilsit.
- Knorr, desgl. in Pillkallen.
- Gaudiner, desgl. in Osterburg.
- Freund, desgl. in Lützen.
- Mottau, desgl. in Stallupönen.

11) Bei der Regierung zu Danzig.

- Hr. Spittel, Geh. Regierungsrath in Danzig, s. oben bei 8).
- Kloppe, Wasser-Baupinspector in Elbing.
- Müller, desgl. in Danzig.
- Donner, Baupinspector daselbst.
- Ehrenreich, Hof- u. Baupinspector in Neufahrwasser.
- Gredorf, Rob. Aug., Wasser-Baupinspector in Marienburg.
- Krause, Dünen-Baupinspector in Danzig.
- Königl, Kreis-Baumeister in Elbing.
- Hoffmann, desgl. in Nemst in Westpreußen.
- Kromrey, Wasser-Baumeister in Rothelude bei Tiegenhof.
- Basilewski, Kreis-Baumeister in Carlsau.
- Fromm, desgl. in Berent.
- Heithaus, desgl. in Dirschau.
- Afasano, Land-Baumeister in Danzig.

12) Bei der Regierung zu Marienwerder.

- Hr. Schmid, Geh. Regierungsrath in Marienwerder.
- Henke, Regierungs- und Bauath daselbst.
- Erdmann, Wasser-Baupinspector daselbst.
- Berndt, desgl. in Culm.
- Hillenkamp, Baupinspector in Graudenz.
- Koeb, desgl. in Marienwerder.
- Hille, Kreis-Baumeister in Conitz.
- Zeldner, desgl. in Thorn.
- Ehrhardt, Land-Baumeister in Marienwerder.
- Luchterbandt, Kreis-Baumeister in Schwetz.
- Ammon, desgl. in Schlochau.
- Schmudt, desgl. in Rosenberg.
- Passarge, desgl. in Strasburg.
- v. Zachock, desgl. in Deutsch-Crone.

13) Bei der Regierung zu Posen.

- Hr. Butke, Reg.- und Bauath in Posen.
- v. Brunnth, desgl. daselbst.
- Schinkel, Baupinspector daselbst.
- Lange, desgl. in Schrimm.
- Laacke, desgl. in Lissa.
- Vackrodt, desgl. in Werschen.
- Kasel, desgl. in Ostrowo.
- Winchenbach, desgl. in Meseritz.
- Passack, Wasser-Baupinspector in Posen.
- v. Grapp, desgl. in Kosten.
- Geyer, desgl. in Krotschin.
- in Posen für den Baukreis **Santer.**

14) Bei der Regierung zu Bromberg.

- Hr. Gerhardt, Reg.- und Bauath in Bromberg.
- Meyer, Bauath, Ober-Baupinspector daselbst.
- Cüger, Bauath in Schneidemühl.
- Ortbmann, Wasser-Baupinspector in Bromberg.
- Gadow, Baupinspector in Gnesen.
- Pfannenschmidt, desgl. in Bromberg.
- Köhke, desgl. in Bialosive.
- Quasnowski, Kreis-Baumeister in Bromberg für den Baukreis Vangrowice.
- Voigt, Max, desgl. in Inowrazew.

15) Bei der Regierung zu Stettin.

- Hr. Exner, Reg.- und Bauath in Stettin.
- Prüfer, desgl. daselbst.
- Lentze, Carl Ludw., Bauath in Stargard.
- Borchardt, Wasser-Baupinspector in Swinemünde.
- Lody, Baupinspector in Stargard.
- Herrmann, desgl. in Stettin.
- Herr, Wasser-Baupinspector daselbst.
- Nicolai, Baupinspector in Demmin.
- Brockmann, Kreis-Baumeister in Neugard.
- Fenzel, desgl. in Cammin.
- Trübe, desgl. in Greifenhagen.
- Thümer, desgl. in Anklam.
- Blankenstein, Land-Baumeister in Stettin.
- N. N., Kreis-Baumeister in Pasewalk.

16) Bei der Regierung zu Cöslin.

- Hr. Nüncke, Geh. Regierungsrath in Cöslin.
- Pommer, Bauath, Ober-Baupinspector daselbst.
- Blanzack, Baupinspector in Belgard.
- Drenwitz, Carl Wilh., desgl. in Stolp.
- Neuk, Wasser-Baupinspector in Calberg-Münde.
- Bleck, J. Siegf., Baupinspector in Neu-Stettin.
- Deutschmann, desgl. in Cöslin.
- Kolkowski, Kreis-Baumeister in Bütow.
- Döbbel, desgl. in Dramburg.
- Heydrich, desgl. in Lunenburg.

17) Bei der Regierung zu Stralsund.

- Hr. v. Dömming, Reg.- und Bauath in Stralsund.
- Michaelis, Ober-Baupinspector daselbst.
- Kühn, Wasser-Baupinspector in Stralsund.
- Westphal, Kreis-Baumeister in Greifswald.
- N. N., desgl. in Grimmen.

18) Bei der Regierung zu Breslau.

- Hr. Schildener, Geh. Regierungsrath in Breslau.
- Arendt, Regierungs- und Bauath daselbst.
- Pohlmann, Bauath, Ober-Baupinspector daselbst.
- Eisner, Baupinspector in Glatz.
- Martius, Wasser-Baupinspector in Breslau.
- Bergmann, Baupinspector daselbst.
- Brennhäuser, desgl. in Schweidnitz.
- Blankenhorn, desgl. in Brieg.
- Schenkel, desgl. in Reichenbach.
- Versen, Wasser-Baupinspector in Stelman.
- Rasenow, Baupinspector in Breslau.
- Arnold, Kreis-Baumeister in Neumarkt.
- v. Rapacki, Wege-Baumeister in Freiburg.
- Schneider, Kreis-Baumeister in Oels.
- v. Damitz, desgl. in Glatz.
- Zöllfel, desgl. in Wohlau.
- Wnas, desgl. in Trebnitz.
- Milczewski, Land-Baumeister in Breslau.
- Knorr, Kreis-Baumeister in Strehlen.

21) Bei der Regierung zu Liegnitz.

- Hr. Oeltze, Geh. Regierungsrath in Liegnitz.
- Hirschberg, Reg.- und Bauath daselbst.
- Cords, Bauath in Glogau, für den Wasserbau

- Hr. Simon, Bauinspector in Glogau.
 - Hamann, Bauurath in Gärtilt.
 - Homann, Bauinspector in Liegnitz.
 - Münter, deagl. daselbst.
 - Wolff, deagl. in Hirschberg.
 - Müller, Kreis-Baumeister in Lützen.
 - Schodastadt, deagl. in Hoyerswerda.
 - Schirmer, deagl. in Goldberg.
 - Werder, deagl. in Sagan.
 - v. Nassau, deagl. in Landshut.
 - Pohl, deagl. in Löwenberg.
 - Klintz, deagl. in Grünberg.
 - Held, deagl. in Buzlau.
 - Dörner, deagl. in Landshut (commissarisch).
 - Baensch, Land-Baumeister in Liegnitz.

20) Bei der Regierung zu Oppeln.

- Hr. Gerasch, Reg.- und Bauurath in Oppeln.
 - Arnold, Ober-Bauinspector daselbst.
 - Rampoldt, Bauurath daselbst, für den Wasserbau.
 - Hing, Bauinspector in Neisse.
 - Gabriel, Wasser-Bauinspector in Gleiwitz.
 - Linke, Bauurath in Ratibor.
 - Gottgetreu, Bauinspector in Oppeln.
 - König, Kreis-Baumeister in Lublinitz.
 - Ziekler, deagl. in Cosel.
 - Assmann, deagl. in Gleiwitz.
 - Hannig, deagl. in Bräun.
 - Ronge, Herr. Ed., deagl. in Cressburg.

21) Bei der Regierung zu Potsdam.

- Hr. Horn, Reg.- und Bauurath in Potsdam, oben bei 2).
 - Bräun, deagl. daselbst, oben bei 2).
 - Treplin, Bauurath, Ober-Bauinspector daselbst.
 - Blankenstein, Wasser-Bauinspector in Grafenbrück.
 - Ziller, Bauinspector in Potsdam.
 - Becker, deagl. in Berlin.
 - v. Rossinsky, deagl. in Friedberg.
 - Blew, deagl. in Angersburg.
 - Schneider, deagl. in Brandenburg.
 - Gürtner, deagl. in Berlin, für den Baukreis Zossen.
 - Zicks, Wasser-Bauinspector in Tilsitergatschleuse bei Oranienburg.
 - Gerndt, Bauinspector in Jüterbog.
 - Stappenbeck, deagl. in Küsnig - Wasserhausen.
 - Jacobi, deagl. in Potsdam.
 - Kraus, deagl. in Berlin.
 - Kieseling, Wasser-Bauinspector in Havelberg.
 - Herzer, Bauinspector in Prenzlau.
 - Buttman, Kreis-Baumeister in Treuenbrietzen.
 - Wedecke, deagl. in Wittstock, für den Baukreis Kyritz.
 - v. Lesser, Wasser-Baumeister in Lensen.
 - Elpel, deagl. in Copenick.
 - Becker, Kreis-Baumeister in Friedeck.
 - Vogler, deagl. in Freienwalde.
 - Maas, Beruh. deagl. in Grotzsee.

22) Bei der Regierung zu Frankfurt a. O.

- Hr. Philippi, Geh. Regierungsrath in Frankfurt.
 - Flaminus, Reg.- und Bauurath daselbst.
 - Krause, Bauurath in Sorau.
 - Heuß, Wasser-Bauinspector in Frankfurt.
 - Winter, Bauinspector in Cöthaus.
 - Brinkmann, deagl. in Landsberg a. W.
 - Michaelis, deagl. in Frankfurt, für die Chausseen.
 - Lüdke, deagl. daselbst.
 - Rupprecht, deagl. in Lützen.
 - Beck, Wasser-Bauinspector in Cressen.
 - Weishaupt, F. J. O., Bauinspector in Friedberg.
 - Bohrdt, Kreis-Baumeister in Züllichau.
 - Cochius, Friedr. Willh., deagl. in Cüstrin.

- Hr. Ebel, Kreis-Baumeister in Zielensig.
 - Schack, Land-Baumeister in Frankfurt.
 - Gerdorf, Gust. Willh., Wasser-Baumeister in Cüstrin.
 - Trehsaupt, Kreis-Baumeister in Königsberg Nm.

23) Bei der Regierung zu Magdeburg.

- Hr. Rosenthal, Reg.- und Bauurath in Magdeburg.
 - Zimmermann, deagl. daselbst.
 - Kaufmann, Bauurath in Genbin.
 - Blumenthal, Bauinspector in Halberstadt.
 - Stiller, deagl. in Neuhaldeleben.
 - Rausig, deagl. in Burg.
 - Peliasas, deagl. in Oschersleben.
 - Pickel, deagl. in Magdeburg.
 - Rothmann, deagl. daselbst, für die Chausseen.
 - Cräsemann, deagl. in Halberstadt, deagl.
 - Schiffer, Wasser-Bauinspector in Magdeburg.
 - Pfingst, Kreis-Baumeister in Stendal.
 - Deito, deagl. in Salzwedel.
 - Hank, deagl. in Calbe a. S. (commissarisch).
 - Wagenführ, deagl. in Gardelegen.
 - Treuding, deagl. in Magdeburg.
 - Kozlowsky, Land-Baumeister in Stendal.
 - Hryn, Wasser-Baumeister in Stendal.

24) Bei der Regierung zu Merseburg.

- Hr. Haupt, Geh. Regierungsrath in Merseburg.
 - Ritter, Reg.- und Bauurath daselbst.
 - Gause, Bauinspector in Wittenberg.
 - Dolcius, deagl. in Naumburg.
 - Schönbald, deagl. in Halle.
 - Stendener, deagl. in Torgau.
 - Lüddecke, Wasser-Bauinspector in Zeitz.
 - Laake, Bauinspector in Eisleben.
 - Nordtmyer, deagl. in Artern.
 - Schulze, E. F. M., deagl. in Merseburg.
 - Sommer, deagl. in Wittenberg.
 - Klapproth, Kreis-Baumeister in Wittenberg.
 - Wolff, deagl. in Halle.
 - Gercke, deagl. in Sangerhausen.
 - Schmieder, deagl. in Weißenfels.
 - de Rüge, deagl. in Liebenwerda.
 - Eweremann, deagl. in Merseburg.
 - N. N., Land-Baumeister in Merseburg.

25) Bei der Regierung zu Erfurt.

- Hr. Drewitz, Reg.- und Bauurath in Erfurt.
 - Vehsemyer, Bauurath in Mühlhausen.
 - Möncke, Bauinspector in Heiligenstadt.
 - Lünzer, deagl. in Nordhausen.
 - Schuler, deagl. in Schleusingen.
 - Steinbeck, deagl. in Ramin.
 - Reiffert, Kreis-Baumeister in Erfurt.
 - Pabst, Land-Baumeister und Professor in Erfurt.
 - Wertens, Kreis-Baumeister in Weissenau.

26) Bei der Regierung zu Münster.

- Hr. von Briesen, Geh. Regierungsrath in Münster.
 - Majoé, Bauurath, Ober-Bauinspector daselbst.
 - Dyckhoff, Bauinspector zu St. Mauritz bei Münster.
 - v. Almann, deagl. in Haltern.
 - Burggrave, deagl. in Hamm.
 - Hauptner, deagl. in Münster.
 - von der Goltz, Kreis-Baumeister in Sündorf.
 - Held, deagl. in Corfeld.
 - Pietsch, deagl. in Rhine.

27) Bei der Regierung zu Minden.

- Hr. Wessener, Reg.- und Bauurath in Minden.
 - Kawerau, Carl Ludw., deagl. daselbst.
 - Reimann, Bauinspector in Warburg.
 - Dr. Lunde, deagl. in Hülster.

- Hr. Wegener, Bauinspector in Bielefeld
 - Jung, desgl. in Minden.
 - Wendt, Kreis-Baumeister in Paderborn.
 - Stahl, desgl. in Minden.
 - Kaupisch, desgl. in Bielefeld.

28) Bei der Regierung zu Arnberg.

- Hr. Frange, Geh. Regierungsrath in Arnberg.
 - Bachholt, Bauath, Ober-Bauinspector daselbst.
 - Stüpel, Bauath in Hagen.
 - Dr. Oldendorp, Bauinspector in Arnberg.
 - Plate, desgl. in Siegen.
 - Bassenkamp, desgl. in Soest.
 - Büchler, desgl. in Brilon.
 - Dieckmann, Kreis-Baumeister in Iserlohn.
 - v. Hartmann, desgl. in Dortmund.
 - Oppert, desgl. in Bochum.
 - Siement, desgl. in Hamm.
 - Staudinger, desgl. in Bielefeld.
 - Uhlmann, desgl. in Erwitte.
 - Westermann, desgl. in Bielefeld.
 - Heinemann, desgl. in Altmann.
 - Langenbeck, desgl. in Olpe.

29) Bei dem Ober-Präsidentium und der Regierung zu Coblenz.

- Hr. Nabiling, Geh. Regierungsrath und Rheinstrom-Bau-Director, in Coblenz.

- Butske, Bauath und Rhein-Schiffahrts-Inspector daselbst
 - Cremer, Wasser-Baumeister daselbst.

Hr. Junker, Reg.- und Bauath in Coblenz.

- Schmitt, Bauinspector und technischer Hilfsarbeiter daselbst.
 - Urich, Bauinspector daselbst.
 - Conrad, desgl. in Crenzsch.
 - Hipp, Wasser-Bauinspector in Coblenz.
 - Wagenführ, Kreis-Baumeister in Wetzlar.
 - Nell, desgl. in Coblenz, für den Baukreis
 Neuwied.
 - Kraft, desgl. in Mayen.
 - Bierwirth, desgl. in Altkirchen.
 - Bormann, desgl. in Simmern.
 - Corlin, Wasser-Baumeister in Cochem.
 - Clatten, Kreis-Baumeister in Ahrweiler.

30) Bei der Regierung zu Düsseldorf.

- Hr. Müller, Reg.- und Bauath in Düsseldorf.
 - Krüger, desgl. daselbst.
 - Willrich, Wasser-Bauinspector in Rees.
 - Kayser, desgl. in Ruhrort.
 - Henne, Bauinspector in Elberfeld.
 - Bild, Wasser-Bauinspector in Düsseldorf.
 - Schröder, Bauinspector daselbst.
 - Weiss, desgl. in Neuf.

b) General-Post-Amt.

Beim Telegraphen-Wesen.

Hr. Borggrevé, Bauath in Berlin.

c) Verwaltung für Handel und Gewerbe.

1) Bei der technischen Deputation für Gewerbe.

- Hr. Wedding, Geh. Regierungsrath.
 - Reix, desgl.
 - Nottebohm, Geh. Bauath.
 - Altgelt, Land-Baumeister.

d) Verwaltung für Berg-,

- Hr. Rüdte, Geh. Bergath in Berlin, s. oben bei A. 2).
 - Althaus, Ober-Bergath, Bauath für den District des
 Bergamts zu Bonn, in Sayn-Küppel.

Hr. van den Bruck, Kreis-Baumeister in Weyer bei Solingen.

- Lange, Friedr. Wilh., desgl. in Crefeld.
 - Lauer, desgl. in Lennep.
 - Cuno, desgl. in Xanten, für den Bau-
 kreis Geldern.

- Giesberg, desgl. in Cleve.
 - Kind, desgl. in Essen.
 - Spannagel, Land-Baumeister in Düsseldorf.
 - Dressel, Kreis-Baumeister in Wesel.

31) Bei der Regierung zu Köln.

- Hr. Zwiener, Geh. Regierungsrath in Köln, s. oben bei 2).

- Schwedler, Wasser-Bauinspector in Köln.
 - Schopen, Bauinspector daselbst.
 - Dieckhoff, desgl. in Bonn.
 - Werner, Kreis-Baumeister daselbst.
 - Sepp, desgl. in Deutz.
 - Köster, desgl. in Gummersbach.
 - Keekisius, desgl. in Köln.
 - Cremer, Robert, Land-Baumeister daselbst.

32) Bei der Regierung zu Trier.

- Hr. Hoff, Reg.- und Bauath in Trier.

- Giese, Bauath, Ober-Bauinspector daselbst.
 - Walff, Bauinspector daselbst.
 - Seyffert, desgl. in Saarbrücken.
 - Dallmer, desgl. in Uerzig bei Wittlich, für die Bau-
 spection Wittlich.
 - Fischer, Joh. Lorenz, Kreis-Baumeister in St. Wendel.
 - Bergius, desgl. in Trier, für den Baukreis Bittburg.
 - Ritter, desgl. daselbst.
 - Müller, desgl. in Prüm.
 - Kippe, desgl. in Saarburg.

33) Bei der Regierung zu Aachen.

- Hr. Kraft, Reg.- und Bauath in Aachen.
 - Cremer, Bauath daselbst.
 - Blaukenhorn, Bauinspector in Eupen.
 - Baseler, desgl. in Heimbarg.
 - Castenholz, Kreis-Baumeister in Ralmey.
 - Loddemann, desgl. in Schleiden.
 - Kruse, Land-Baumeister in Aachen.
 - Wernow, Kreis-Baumeister in Düren.

34) Bei der Regierung zu Sigmaringen.

- Hr. Keller, Bauath, Ober-Bauinspector in Sigmaringen.
 - Zühl, Kreis-Baumeister in Hechingen.

35) Beurlaubt sind:

- Hr. Wiebe, Geh. Regierungsrath, zum Bau der Hinterpommerschen
 Eisenbahn.
 - Hühner, Eisenbahn-Director in Köln, zum Bau der Deutsch-
 Giesener Eisenbahn.
 - Lohse, Wasser-Bauinspector in Köln, zum Bau der Brücke
 über den Rhein daselbst.
 - Wallbaum, Regierungs- und Bauath.

- Hr. **Dieck**, Bauinspector im Rheinisches Haupt-Berg-Distrikt, in Saarbrücken.
 - **Fißgel**, deagl. für einen Theil des Städtisch-Thüringischen Haupt-Berg-Distrikts, in Schönebeck bei Magdeburg.
 - **Schwarz**, deagl. im Westphälischen Haupt-Berg-Distrikt, in Dortmund.

- Hr. **Oesterreich**, Baumeister, für einen Theil des Sächsischen Bergischen Haupt-Berg-Distrikts, in Leipzig.
 - **Sasse**, deagl. für die Hütten- und Gruben im Obersächsischen Bergbau, zugleich für die Bergwerksstrassen, in Marienitz.
 - v. **Viebahn**, Kreis-Baumeister, verwaltet die 2te Baubezirks-Stelle bei dem Bergamt zu Saarbrücken.

B. Im Ressort anderer

- 1) Beim Hofstaate Sr. Majestät des Königs, beim Hofmarschall-Amte, beim Ministerium des Königlich-Haus-Amtes u. s. w.

- Hr. **Stüler**, Geh. Ober-Baurath und Director der Schloß-Bauministerien, Hof-Architekt Sr. Majestät des Königs, in Berlin, siehe oben bei A. 1).
 Hr. **Schadow**, Hof-Baurath, Schloß-Baumeister in Berlin u. o. b. A. 2).
 - **Hesse**, deagl. in Potsdam.
 - **Strack**, Hof-Baurath und Professor in Berlin, s. oben bei A. 2).
 - **Häberlin**, Hof-Baurath in Potsdam.
 - v. **Armin**, Hof-Bauminister und Professor daselbst.

- Hr. **Gottgetreu**, Hof-Bauminister in Potsdam, bei der Königl. Garten-Intendantur.

- Hr. **Wulstels**, Forst- und Baurath in Tüppendorf bei Peikwitz, bei der Hofkammer der Königl. Familiengüter.
 Hr. **Passewaldt**, Hofkammer- und Baurath in Berlin, bei derselben.
 - **Steppenack**, Bauinspector in Königs-Wusterhausen, bei derselben, s. oben bei A. 21).

- Hr. **Langhaus**, Ober-Baurath, Architekt des Opernhauses, bei der General-Intendantur der Königl. Schauspiele.

2) Beim Finanz-Ministerium.

- Hr. **Eytelwein**, Geh. Ober-Finanzrath in Berlin, s. o. bei A. 2).

- 3) Beim Ministerium der geistlichen, Unterrichts- und Medicinal-Angelegenheiten, und im Ressort derselben.

- Hr. v. **Quast**, Geh. Regierungsrath u. Conservator der Kunstdenkmäler, in Berlin, siehe oben bei A. 2).

Ministerien und Behörden:

- Hr. **Kreze**, Bau- u. Haus-Inspector des Königl. Museums, in Berlin.
 - **Müller**, Baumeister und Lehrer an der staatlichen und handwerklichen Akademie zu Eldena.

4) Im Ressort des Ministeriums des Innern.

- Hr. **Sebell**, Brand-Director in Berlin.
 - **Gerstenberg**, Brand-Inspector daselbst.

5) Beim Kriegs-Ministerium und im Ressort derselben.

- Hr. **Fischlinger**, Geh. Ober-Baurath in Berlin, s. o. bei A. 2).
 - **Bölke**, Baurath. Inhaber der ersten Baubeamten-Stelle für Garnison-Bauwesen in Berlin und Charlottenburg.

- **Pasch**, Land-Baumeister in Berlin.
 - **Zuber**, deagl. daselbst.
 - **Böckler**, deagl. f. d. Garnison-Bauwesen in Potsdam.
 - **Becker**, deagl. Inhaber der 2ten Baubeamten-Stelle für Militair-Bauten in Berlin.

- **Moortens**, deagl. in Köln.

6) Im Ressort des Ministeriums für Landwirthschaftliche Angelegenheiten.

- Hr. **Wurffhain**, Regierungs- und Baurath in Erfurt.
 - **Röder**, Wasser-Bauminister in Potsdam.
 - **Grund**, deagl. in Vierssen.
 - **Werneke**, Wasser-Baumeister in Kosen.
 - **Kleinert**, deagl. in Zossen.
 - **Michaels**, deagl. in Wiedenbrück.
 - **Wiche**, Eisenbahn-Baumeister in Königsberg i. Pr. beauftragt die Landes-Meliorationssachen i. d. Provinz Preussen.

7) Im Ressort der Admiralität.

- Hr. **Pfeffer**, Wirkl. Admiralitäts-Rath in Berlin.
 - **Göcker**, Hafen-Bau-Director.

Die von A. Lindner in Wien erfundene Sperrvorrichtung an den Bremsen der Eisenbahn-Fahrzeuge betreffend.

Von den Königlich Eisenbahn-Directionen sind Berichte darüber erstattet, ob und in wie weit an den Fahrzeugen der betreffenden Bahnen die von A. Lindner in Wien erfundene Sperrvorrichtung an Bremsen (vergl. v. Waldegg's Organ für die Fortschritte des Eisenbahnwesens, Jahrgang 1856, Heft 3 und 4) zur Anwendung gekommen ist, und welche Vortheile dieselbe bezüglich eines raschen und kräftigen Erfolges der Bremsen gewährt hat. Diesen Berichten zufolge ist jene Sperrvorrichtung an den Bremsen der Fahrzeuge der Westphälischen, der Saarbrücker und der Aachen-Düsseldorf-Ruhrorter Eisenbahn bis jetzt noch nicht, dagegen versuchsweise an den Bremsen einer größeren Zahl von Fahrzeugen der Ostbahn, so wie der Oberschlesischen, der Niederschlesisch-Märkischen und der Bergisch-Märkischen Eisenbahn angebracht worden. Die Berichte werden im Folgenden auszugsweise mitgetheilt.

1. Oberschlesische Eisenbahn.

Die mit obiger Sperrvorrichtung seit etwa 3 Monaten angestellten Versuche haben ein sehr befriedigendes Resultat ergeben, indem die damit versehenen Bremsen sowohl bei ganz abgehenden, 5 bis 7 Zoll breiten, als auch bei schon stark abgehenden, 3 bis 4 Zoll breiten Bremsklötzen nach 2 bis 3 Umdrehungen fest angezogen sind, während ohne diese Sperrvorrichtung häufig erst 10 bis 15 Umdrehungen genügen, um die Bremse einigermaßen festzustellen. In Fällen, wo es auf ein recht schleuniges Anhalten ankommt, ist daher die Lindner'sche Vorrichtung von wesentlichem Nutzen.

Da die erforderliche Abänderung an den gewöhnlichen Bremsen leicht anzubringen und auch nicht kostspielig ist, so wird beabsichtigt, diese Sperrvorrichtung bei den Personen- und bedeckten Güterwagen nach und nach einzuführen, da-

gegen bei den niedrigen offenen Kohlenwagen mit der Einführung nicht so schnell vorzugehen, weil hier die Einrichtung schwieriger und kostbarer ist.

2. Niederschlesisch-Märkische Eisenbahn.

Die Lindner'sche Sperrvorrichtung wurde versuchsweise an zwei älteren Wagen angebracht und bei den neuen Wagenbestellungen durchweg vorgeschrieben. Vollständige Erfahrungen über ihre Haltbarkeit konnten noch nicht gemacht werden, weil die neuen Wagen erst zu kurze Zeit im Betriebe sind. Die Sperrvorrichtung ist dahin regulirt, daß bei größter Bremsen 5 Umdrehungen genügen, um sie festzustellen; es ist somit die Wirksamkeit ganz die erwartete. Jedoch wurde für nützig erachtet, hinter den Bremsklötzen Stellschrauben anbringen, welche bewirken, daß die Bremsklötze sich gleichmäßig abfließen. Schon früher benutzte man bei den Bremsen der Niederschlesisch-Märkischen Eisenbahn solche Stellschrauben und ließ dieselben nach Maßgabe der Abnutzung der Bremsklötze durch besondere Arbeiter auf den Endstationen reguliren. Wenn jedoch die Bremsen so weit geöffnet wurden, daß die Hängeeisen und gewaltthätiger Handhabung der Spindel die Hängeeisen verlegen. Dieser Uebelstand ist durch die Lindner'sche Vorrichtung beseitigt.

Die Feder, welche gegen die Sperklinke drückt, ist bei der neuen Einrichtung mehrmals gebrochen und dann durch eine Spiralfeder aus Stahldraht von $\frac{1}{4}$ Zoll Durchmesser ersetzt worden. Ferner hat sich einmal die Zahnstange verlegen, ohne daß jedoch die Wirksamkeit der Vorrichtung dadurch beeinträchtigt worden wäre. Sollte letzteres häufiger vorkommen, so müßte die Zahnstange durch eine Blechkapsel dagegen geschützt werden.

3. Bergisch-Märkische Eisenbahn.

Da die Lindner'sche Sperrvorrichtung der Bewegung der Bremspindel nur bestimmte, enge Grenzen setzt, und dadurch ein unnötiges Lösen resp. Entfernen der Bremsklötze vom Rade vermeidet, um stets in kürzester Zeit die Bremsklötze an den Radkranz festlegen zu können und die Bremsen zur Wirksamkeit gelangen zu lassen, so wird sich dieser Zweck nicht bei einer solchen Brems-Construction erreichen lassen, deren Bremswellen auf den Bremsgehängen liegen; es sei denn, daß man den Nachtheil eines Schlagens der Klötze unbeeinträchtigt lassen will. Bei dieser Construction sind die Brems-

klötze von verschiedener Schwere, und es legt sich daher der auf der Welle befestigte, schwerere Klotz beim Losdrehen, wenn auch nur locker, gegen das Rad und schlägt an dasselbe bei der Bewegung des Wagens an. Die Vermeidung dieses Uebelstandes hat man dadurch erreicht, daß man den leichteren Klotz, sobald die Bremspindel noch weiter nach derselben Richtung gedreht wird, an eine Stellschraube anpreßt und dadurch festlegt, und auf diese Weise die fernere Bewegung resp. Entfernung vom Rade nur auf den schwereren Klotz überträgt. Wollte man nun in diesem Falle die Lindner'sche Vorrichtung anwenden, so würde man das Princip derselben ganz verloren geben oder doch wenigstens bedenklich schwächen.

Bei solchen Bremsen dagegen, deren Wellen an dem Untergestell des Wagens befestigt sind, und daher eine unbedingt feste Lage erhalten haben, zeigt sich die Lindner'sche Vorrichtung vollkommen wirksam. Es hält jedoch sehr schwer, die Bremsklötze, selbst bei Verwendung eines Holzes von übereinstimmender Textur, zu einer gleichmäßig kräftigen Wirkung zu bringen, wenigstens für die Dauer sie darin zu erhalten, während die erstere Art von Bremsen sich auch dann noch als vollständig wirksam erweist, wenn die Klötze zum Theil schon verschliffen sind.

Die Lindner'sche Sperrvorrichtung wird daher erst dann allgemein einzuführen sein, wenn sie auch für Bremsen anwendbar ist, deren Wellen auf den Gehängen liegen.

4. Ostbahn.

Die Lindner'sche Sperrvorrichtung ist an den Bremsen zweier sechsrädriger Güterwagen angebracht. Obwohl nun nach unangesehntem Gebrauche jener Wagen in den Zügen eine Abnutzung der Bremsklötze noch nicht in dem Maße eingetreten ist, daß die Vorrichtung selbst während des Ganges der Wagen in Thätigkeit treten könnte, so unterliegt es doch nach den sonstigen Versuchen gar keinem Zweifel, daß dieselbe vollkommen ihrem Zweck entspricht.

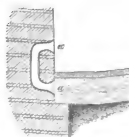
Gleichwohl wird die allgemeine Einführung dieser Vorrichtung an den Bremsen der Ostbahn, deren Construction zur kräftigen Handhabung nur wenige Umdrehungen und geringen Zeitaufwand nöthig macht, nicht als Bedürfnis angesehen, und erscheint der mit der allgemeinen Einführung verbundenen Kostenaufwand nicht anrathlich.

Anderweitige architektonische Mittheilungen und Kunst-Nachrichten.

Zur Verhütung des Schwammes in Gebäuden durch Luftbewegung.

Die auf Seite 91 der diesjährigen Zeitschrift für Bauwesen vom Hrn. Bauinspector Weisbach mitgetheilte Vorrichtung zu dem oben angegebenen Zwecke habe auch ich vielfach bewährt gefunden, und bereits im Jahre 1849 im Bezirk der Königl. Regierung zu Stettin angewendet, so wie seit vier Jahren in der Gegend bei Berlin und Potsdam. Meine Ausführungen stimmten in allen Theilen mit den beschriebenen überein, bis auf zwei Stücke.

Die Luftverbindung des Raumes unter den Dielen mit dem Zimmer bewirkte ich nicht durch Löcher in den Dielen oder Schauerleisten, weil ich befürchtete, daß durch diese leicht Sand und Kehrrieh eindringen und die Löcher verstopfen, auch wohl das Schauerwasser hindurchlaufen könnte; vielmehr ließ ich in



den vom Ofen entfernten drei Ecken des Zimmers Blechröhren a, mit umgebenen und erweiterten Mündungen und von $1\frac{1}{2}$ bis 2 Zoll Weite, einmauern, welche oben 4 Zoll über den Dielen, unten aber dicht unter den Dielen münden.

Die senkrechte Luftrohr durch den Ofen habe ich meist von gebranntem Thon machen lassen, weicher mit den Kacheln gleich die Ausdehnung erleidet; über dem Ofen setzte ich dieselbe

mittelst eines Eisenblechrohres bis etwa 6 Zoll unter der Zimmerdecke fort, um die obersten und wärmsten Luftschichten zum Hinabsteigen zu nützen. Im Feuertraume des Ofens wurde das in einer Ecke stehende Thorrohr durch einige Mauerziegel

vor Beschädigungen beim ungeschickten Einheizen geschützt. Die ganze Einrichtung kostete für jedes Zimmer höchstens 100 Thaler.
Eine genauere Beschreibung ist in meinem Bauwesen (Berlin, 1856) enthalten.

J. G. Götter.

Auszug aus dem Bericht der von dem Königl. Sardinischen Gouvernement eingesetzten Commission zur Prüfung der von den Ingenieuren Grandis, Grattoni und Sommeiller erfundenen Maschinen zur Anfertigung von Tunneln.

Der Bericht weist im Eingange darauf hin, wie es seit vielen Jahren schon der Wunsch der Bevölkerung sowohl, als auch die Absicht der Regierung sei, Savoyen mit Piemont, Genua mit Frankreich und der Schweiz mittelst Eisenbahnen zu verbinden, welche die große Kette der Alpen überschreiten. Es werden die außerordentlichen Schwierigkeiten hervorgehoben, welche sich der Ausführung dieses Planes entgegenstellen, und dem jetzt verstorbenen Herrn Medail aus Bardonnèche das Verdienst zugeschrieben, zuerst den Vorschlag gemacht zu haben, welchen spätere Untersuchungen als den besten bestätigt hätten, nämlich den Uebergang beim Col de Fréjus, zwischen Bardonnèche und Modane zu bewirken. Die von der Regierung angeordneten Ermittlungen der Ingenieure Mauss und Angelo Sismonda hätten gleichfalls ergeben, daß kein anderer Uebergangspunkt einen Vergleich in irgend einer Beziehung mit dem erwähnten aushalten könne.

Aus den mehrfachen Berichten des Herrn Mauss über seine darauf begonnenen kunstgerechten Untersuchungen der Linie von Sus nach Chambéry, und aus einem von ihm im Februar 1840 vorgelegten Project wird darauf erwähnt, daß nach diesem Plane der südliche Eingang der großen Verbindungs-Galerie zwischen den beiden gegenüberliegenden Thälern der höchste Punkt der ganzen Linie ist, und daß derselbe 1363 Meter über dem Meeresspiegel liegt, während die nördliche Mündung bei Modane 1150 Meter über dem Meere liegt, die ganze Länge des Tunnels 12230 Meter, seine Neigung 18,5 per mille beträgt, seine Richtung ungefähr vom Mittag nach Norden, ca. 22 Grad nach Westen abweichend, geht, und die Sohle 1600 Meter unter dem Gipfel des Col de Fréjus liegen würde; daß ferner der südliche Zugang eines Steigung von schieflich 33 per mille erreichen wird, während am nördlichen Ausgang die Steigung 30 Tausendste nicht übersteigt.

Es werden in Kürze die zahlreichen großen Schwierigkeiten erwähnt, welche ein Werk von so ungewöhnlicher Ausdehnung darbieten mußte, sowie die Bemühungen des Herrn Mauss, diese Schwierigkeiten mit einer Aushöhlungs-Maschine zu überwinden, welche mittelst heftiger und zahlreicher Meißelschläge den Felsen abarbeiten sollte. Zwei solcher Maschinen sollten einander entgegenarbeiten, und die Bewegung der in den beiden Thälern aufzustellenden Wasserräder bis zu den Aushöhlungs-Maschinen mittelst Seile und Rollen übertragen werden. Dem Ventilations-Bedürfnis wollte er durch Windflügel mit Centrifugalkraft, von Strecke zu Strecke angeschlossen an die Uebertragungs-Vorrichtungen der Arbeitskraft nach der Maschine, genügen.

Diese Vorschläge des Herrn Mauss, im Jahre 1849 einer technischen Commission unterbreitet, deren Bericht-Erstatte der jetzige Minister der öffentlichen Arbeiten war, wurden von derselben insofern angenommen, als sie, in Erwägung der großen Wichtigkeit, welche die schnelle Ausführung der savoyischen Eisenbahn für den Staat habe, und

in Anbetracht der günstigen Ergebnisse, welche eine nach Angaben des Herrn Mauss von Herrn Thiemer gegebene Probe-Maschine geliefert habe, beschloß, das Hand an die Ausführung von Aushöhlungs-Maschinen und hydraulischen Motoren gelegt werden solle, damit bei der Wiederkehr jener Zeiten die Forschungen den Anfang zu machen wären, mit den Arbeiten den Anfang zu machen.

Der Bericht gibt zu, daß, wenn auch die dem Uebergang-System des Herrn Mauss gemachten Einwürfe richtig wären, dasselbe dennoch sehr vielen Reibungs- und anderen Widerständen der Arbeit Anlaß geben könnte. Die Unterbrechungen der Arbeit indessen geläufig werden, daß dem weniger noch könne indessen geläufig werden, daß dem Bedürfnis der Ventilation in keiner genügend sicheren Weise abgeholfen wäre.

Es wird ferner auf die, allen Denjenigen, welche Kenntnis von unterirdischen Arbeiten haben, bekannte Schwierigkeit hingewiesen, in denselben eine gute circulirende Luft herbeizuführen, namentlich dann, wenn die Galerien nur eine einzige Mündung haben, wo also der natürliche Luftzug fehlt.

Diese Schwierigkeit, die Bewegung der Luft in jedem der beiden Anfänge des Tunnels lebendig zu erhalten, wären jedoch bei beiden Anfänge des Tunnels gewesen, weshalb Herr Mauss, auf den falls die Ursache gewiesen, weshalb Herr Mauss, auf den so wirksamen Gebrauch der Minen (d. h. Sprengung mit Pulver) verzichtend, anknüpfte an die erwähnte Art, den Felsen mit Meißel und Kell abzuarbeiten, indem er so die Nothwendigkeit vermied, durch eine kräftige Ventilation im Tunnel die bei den Pulver-Explosionen erzeugten Gase und Dämpfe zu zerstreuen.

Erwähnt werden darauf die Bestrebungen des gelehrten Physikers Colladon zu Genf, auf einem andern Wege zu demselben Ziele zu gelangen. Auf ein Geseuch desselben, ihm ein Patent auf seine Methode, Tunnels auszuheben, zu erteilen, erhielt er ein solches von der Regierung auf fünftausend Jahre unter dem 30. Juni 1855.

Das Wesen der Erfindung des Herrn Colladon besteht in der Anwendung zusammengedrückter Luft, um einer im Grunde des Tunnels aufgestellten Durchbohrungs-Maschine die Wirkung eines unter freiem Himmel arbeitenden Motors zu zuführen, in gewisser Beziehung ein Gegenstück zu dem von Dionys Papin, und veröffentlicht 1688 zu Leipzig.

Am selben Tage, dem 30. Juni 1855, wurde ein anderes Patent auf vierzehn Jahre dem Herrn Thomas Bartlett, einem bei den Arbeiten der Victor-Emanuel-Eisenbahn angestellten Ingenieur, für eine Erfindung ausgetheilt, über welche wir mehrmals und ausführlich im Laufe dieses Berichts zu sprechen haben werden. In der Hauptsache ist die Maschine des Herrn Bartlett eine kleine Dampfmaschine, locomobile, mit horizontalem Cylinder und directer Wirkung, aber mit Hinzufügung von Nebentheilen, welche sie zur Minenarbeit geeignet machen.

zusenden, ist es notwendig, sich zu vergewissern, welche Widerstände, welche die Luft in einer langen Röhre finden wird, die Spannkraft nicht in dem Maße gering, daß sie zu dem beabsichtigten Zweck untauglich

Da der Commission keine mit solcher stark zusammengepackten Luft angestellten Versuche bekannt waren, so ließen sie mit bezüglichen Untersuchungen die Zweifel zerstreuen zu müssen, welche gleicherweise gefaßt werden können über die Wirksamkeit dieses Mittels, die Kraft auf große Entfernungen zu übertragen.

Man ließ daher für diese Versuche eine Leitung zwischen 60 Millimeter innerem Durchmesser und von einer Gesamtlänge von 3199 Meter, zusammengesetzt aus Blei- und auf eine Länge von 301 Meter, und Caoutchouc-Röhren den übrigen 2898 Metern.

Um jegliche Schwierigkeit zu vermeiden, welche die Vorrichtungen zu den Versuchen überflüssig verzögert haben würden, wenn man sämtliche Bleiröhren in lange, geradlinige Strecken hätte ausdehnen wollen, so wurden sie angewendet, wie sie aus der Fabrik kamen, nämlich zusammengewunden in Form von großen Schraubenlinien von drei oder vier Windungen, und einem Durchmesser von circa 1,10 Meter. Wenn durch diese vervielfachten Windungen und Rückwindungen der Widerstand gegen die Bewegung der Luft in den Röhren irgendwie verändert werden sollte, so würde diese Modification nur eine Vermehrung des Widerstandes sein können, und mithin in dieser Beziehung die Ergebnisse der zahlreichen Versuche, zu denen wir gelangt sind, wohl durch ein Zufall, aber nicht durch ein Zweweifel felen.

Dasselbe muß gesagt werden von den wenig merkbaren, aber ziemlich zahlreichen Krümmungen des biegsamen Theils der Leitung, und auch von der Art, in welcher die aufeinander folgenden Theile des Caoutchoucs in achtzehn Verbindungen mit einander vereinigt sind. Wir haben bereits gesagt, in welcher Weise diese Verbindungen zusammengefügt worden sind; aus dieser Art geht hervor, daß in Folge der Wandstärke der metallenen Muffe, auf welche die beiden zusammenstossenden Röhren-Enden aufgezogen sind, diese Muffen-Störungen bewirken, indem sie den Durchmesser der Röhren von 60 auf 53 Millimeter einschränken. Wir zweifeln nicht, daß diese Unterbrechungen einigen Theil an den Widerständen gegen die Bewegung der Luft gehabt haben. Indessen, Sache uns nachtheil zu nehmen, so gehen wir davon aus, daß die Resultate, zu denen wir gelangt sind bei einer Verwendung werden können auf lange geradlinige und ununterbrochenen Röhren.

Die Versuche wurden folgendermaßen angestellt: Nachdem die Leitung in der Art zusammengelegt war, daß das oder bei dem Reservoir, wurde an dies Ende ein Mundstück angebracht; man stellte ferner zwei Luft-Manometer auf, deren einer man durch die Höhe zweier Quecksilber-Säulen den Druck der Luft in der Röhre an zwei Punkten messen konnte, wovon der eine 5 Meter von der Einmündung in das Reservoir, der andere noch 5 Meter von dem Mundstück entfernt lag; zwischen ihnen war mithin eine Länge von 389 Meter der Leitung eingeschlossen. Bevor der Luft der Ausgang geöffnet wurde, beobachtete man die beiden Manometer, deren Angaben übereinstimmen mußten, da im Zustand der Ruhe der Druck in allen Theilen der Röhre gleich ist; darauf ließ man der Luft freien Lauf, und während ein Beobachter die Dauer des Versuchs nach einer Secundenuhr bemerkte,

war ein anderer mit der Bewegung des Wasserspiegels in den Reservoirs beschäftigt, um daraus das Volumen der ausströmenden Luft abzuleiten. Ein dritter Beobachter notirte von Zeit zu Zeit mittelst der Manometer die Stärke des inneren Druckes nahe beim Reservoir und in der Nähe des Mundstückes.

Aus diesen Angaben war leicht bei jedem Versuche auf die Schnelligkeit zu schließen, mit welcher die Luft in der Röhre nahe beim Reservoir sich bewegte, und diese Schnelligkeit durch die Höhendifferenz beider Manometer angezeigt wurde. Unter der Annahme nun, daß zur gleichen Anfangs-Geschwindigkeit der Druckverlust im directen Verhältnisse wie die Länge der Röhren und im umgekehrten Verhältnisse wie die sechsten Potenzen, haben wir aus unseren Versuchen die nachstehende Tabelle ableiten können, in welcher in Millimetern Meter Länge angegeben sind, und für Durchmesser von 10, 15, 20, 25, 30 und 35 Centimetern, unter den aufeinander folgenden Voraussetzungen, daß die Geschwindigkeit der ausströmenden Luft 1, 2, 3, 4, 5 und 6 Meter pro Secunde am Anfange der Leitung sei.

Druckverlust bei 1000 Meter Länge:

Geschwindigkeit am Anfang der Leitung.	Durchmesser der Leitung.					
	0,10 M.	0,15 M.	0,20 M.	0,25 M.	0,30 M.	0,35 M.
Meter.	Millimeter.					
1.	6	4	3	3	2	2
2.	26	18	13	11	9	8
3.	62	42	31	25	21	18
4.	108	72	54	44	36	31
5.	167	112	84	67	56	48
6.	233	156	117	94	78	67

Aus dieser Tabelle sieht man, daß für eine Länge von 6500 Meter und mit Röhren von 10 Centimeter, der Anfang der Leitung, der Endverlust an Druck nur 1,66 Meter und wenn die Anfangsgeschwindigkeit nur zu vier Meter angenommen wird, und ein Drittel Atmosphäre, oder neun Zehntel der Atmosphäre, so reducirt sich der Verlust auf 0,92 Meter die Hälfte dieses letzteren Werthes verringern, wenn der Unter diesen verschiedenen Voraussetzungen würde also die 5½ Atmosphären und mehr am Druck von 43,5½ und Diese Ergebnisse scheinen vollkommenen Sicherheit genug zu bieten, weil, wenn auch angenommen wird, daß die Verluste durch irgend welche Ursachen beträchtlich größer als die bestimmten sein müßten, die Ventilation und Uebertragung keine Schwierigkeit darbieten würde. Mit den kleinen Presuren die Luft solche Lage des Gebläse-Maschinen erhält, es sei denn mit einer unannehmbaren nicht durchlaufen können, in Röhren von sehr großem Durchmesser Geschwindigkeit und der Ort sein, zu untersuchen, welches der vorteilhafteste bewegender Kraft zu Stande zu bringen. Die Commission hatte weder Zeit noch Mittel, um diese Untersuchung vor-

Sprenglöchern, Wegräumen vor Schutt etc. gegeben, die aus den Beobachtungen bei mehr als 350000 Sprengungen in verschiedenen Tunneln der Eisenbahn nach Genoa, in Savoyen und in Frankreich, bei Schiffbauarbeiten der Mosei und bei anderen öffentlichen Werken, abgeleitet sind, und welche die Commission den Ingenieuren Ranco und Braccio verdankt. Sie sind enthalten in einer am Ende unter den Anmerkungen E. mitgetheilten Tabelle. Als mittlere Haupt-Ergebnisse möchte Folgendes anzuführen sein:

Bei der kleinen Vorbereitungs-Galerie beträgt die Tiefe eines Bohrlochs 0,15 Meter, die Zeit, um dasselbe mit zwei Arbeitern zu bohren 2 Stunden, die Zeit zum Laden und Sprengen der Mine und zum Wegräumen des Schuttes 40 Minuten, das Pulver für die Ladung jeder Mine 0,150 Kilogr., welche sich indessen bei Anwendung von Schiefspulver reduciren auf 0,112 Kilogr., der Raum der durch eine Sprengung bewirkten Höhle 0,123 Cubikmtr. Oder, in anderer Weise, für jeden Cubikmeter Aushöhlung sind erforderlich:

Sprenglöcher 7 bis 8, Tiefe derselben zusammengekommen 3 Meter, Arbeitszeit zweier Arbeiter 20 Stunden, Sprengpulver 1 Kilogr. 22 Gr. oder Schiefspulver 0 „ 90 „

In gleicher Weise kann man für die Arbeit des großen Tunnels folgende Zahlen als gültig annehmen:

Tunnel jedes Sprengloches 0,15 Meter, Tiefe jedes Bohrlochs 2 Stunden 40 Min., Zeit für jedes Bohrloch 0 Kilogr. 26 Gr., Pulver 0 „ 20 „ oder bei Schiefspulver 0 „ 80 „

Höhle von einem Sprengloch hervorgebracht 0,123 Meter.

Und ebenso für jeden Cubikmeter Aushöhlung:

Zahl der Sprenglöcher 4, Länge derselben 1,5 Meter, Arbeitszeit zweier Arbeiter 10 Stunden 40 Min., Sprengpulver 1 Kilogr. 0,4 Gr. Schiefspulver 0 „ 80 „

Es versteht sich, daß diese mittleren Resultate nur bei gleichen Widerständen der Steinarten mit denen, welche den Beobachtungen zu Grunde liegen, angewendet werden können. Ob dies bei dem Alpen-Tunnel der Fall sei, darüber hätten wir bei der Kürze der Zeit keine Untersuchungen angestellt werden können, indessen geht ein Brief des Signor C. Andergo Simondini, der diese Verhältnisse früher untersucht hätte, darüber Aufschluß, und ist derselbe am Ende des Berichts beigefügt.

Schließlich wird übergegangen zu Bemerkungen über die vorhandenen Wasserkräfte in den Thälern zu beiden Seiten des Col de Fréjus. In Betreff des Thales dell' Arco glaubte die Commission keine Zweifel hegen zu müssen, daß dieselben ausreichend sein würden; aber in Bezug auf das Thal von Bardonnèche glaubte sie sich dessen bestimmt vergewissern zu müssen, und wurden hierauf bezügliche Untersuchungen dem Herrn Bella, Inspector des Civil-Genies, anvertraut. Derselbe fand durch hydrometrische Messungen am 24. März, daß der Rochemolle-Bach 396 Liter pro Secunde abführe, und versicherte er sich durch glaubhafte Personen, daß die Wassermenge nie geringer sei, außer in den Monaten December und Januar, wo es bei strenger Kälte wohl vorkomme, daß der Rochemolle so zu sagen ganz vom Eise aufgenommen würde.

Die weiteren Untersuchungen des Herrn Bella ergaben indess die Möglichkeit, aus dem Molezt-Flusse mittelst eines 2 Kilometer langen Canals eine Wassermasse von niemals weniger als 700 Liter abzuleiten, so daß im Sommer unter Hinzufügung des Wassers vom Rochemolle ein Cubikmeter zur Verfügung stehen würde. Im strengsten Winter würde man dagegen bei Bardonnèche immer noch über 700 Liter mit 50 Meter Gefälle, also über 35 Kilogramm pro Secunde verfügen können, während für die übrigen zehn Monate des Jahres die Arbeitskraft beinahe 50 Kilogr. pro Secunde betragen würde.

Diesen Angaben wird folgende aus den Versuchen abgeleitete Uebersicht der durch die Wassermengen zur Sommerzeit und zur Winterzeit zusammengepreßten Luftmengen beigefügt:

Volumen atmosphärischer Luft, welches in jeder Secunde zusammengedrückt werden kann.

Druck von:	Sommerwasser.	Winterwasser.
2	4036 Liter	2827 Liter
3	2597 „	1818 „
4	2102 „	1472 „
5	1813 „	1269 „
6	1622 „	1135 „

Volumen atmosphärischer Luft, welches in einer Stunde zusammengedrückt werden kann.

Druck von Atmosph.	Sommerwasser, Cubikmeter.	Winterwasser, Cubikmeter.
2	14538	10177
3	9370	6545
4	7570	5299
5	6526	4508
6	5837	4086

Anwendung der vorgeschlagenen Maschinen zur Aushöhlung des Alpen-Tunnels.

Die größte Schwierigkeit bei den zur Stunde bekannten Mitteln, einen Tunnel von 12 Kilometern ohne Schächte zu Ende zu führen, scheint keine andere, als die der Ventilation zu sein. Läßt man für den Augenblick die Frage der zum Bau nöthigen Zeit bei Seite, so kann keine andere unüberwindliche Schwierigkeit von uns wahrgenommen werden. Jetzt, Dank dem hydraulischen Compressor der Herren Grattoni und Genossen, kann man versichern, daß Nichts mehr ein Hinderniß bilden kann. Nehmen wir an, daß das Werk mit den gewöhnlichen Mitteln ausgeführt werden müsse, daß, nachdem der Richtstollen auf einige Hundert, oder wenn man will, auf einige Tausend Meter vorgetrieben worden ist, der definitive Tunnel mit derjenigen Schnelligkeit erweitert werden solle, welche in Uebereinstimmung steht mit den Ventilationsmitteln, deren man sich bedienen kann. Beschränken wir uns hier in der bezüglichen Rechnung auf die Monate im Jahre, in welchen die Gewässer sparsamer fließen, und sehen wir, wie viel Menschen aladann im Tunnel angestellt werden können, welche Zahl von Sprengungen man in ihm machen kann, und folglich, welches Volumen von Aushöhlung man in jedem Tage vollenden kann.

Für jede 100 Cubikmeter Felsen anzuhöhlen sind nach den von uns angeführten Angaben 400 Sprengungen und 80 Kilogramm Schiefspulver erforderlich. Das Anfertigen dieser Sprenglöcher erfordert 214 Arbeitstage der Minire. Jedes 12 Stunden, einschließlich der Ruhezeiten) und folglich, wenn die Aushöhlung von 100 Cubikmetern in 24 Stunden erfolgen soll, die fortwährende Anwesenheit im Tunnel von 107 Mannern, zu denen an Hilfsarbeitern, Zimmerleuten, Mauer-

welche notwendig sein könnten zu Unterstützungen oder Manen, noch andere (60 Mann kommen; es werden daher an Ventilation folgende Luftmengen in 24 Stunden erforderlich sein:

Für 167 Menschen, à 240 Cubikmeter.	Cubikmeter.
„ 83 Lampen, à 168 „	40080
„ 80 Kilogr. Pulver, à 250 „	13944
	20000
Im Ganzen pro Tag	74024
	Cubikmeter

oder in der Stunde 3084 Cubikmeter.

Nun ist das Volumen Luft, welches mit der zu Bardonnette disponiblen Arbeitskraft in einer Stunde (auf 6 Arten) zusammengedrückt werden kann, = 4086 Cubikmeter.

Dies würde also doch noch zur Ventilation der Arbeiten ausreichen, wenn auch die Zahl der Menschen so weit zunimmt, daß täglich ein Volumen Felsmasse von $\frac{4086}{3084} 100 = 132$ Cubikmeter ausgehöhlt werden kann.

Nicht mit Unrecht nehmen also die vorzuziehenden Ingenieure an, daß man im Stande sein würde, mit der Ventilation 120 Cubikmeter Felsen in der großen Galerie auszuhebeln, was einem täglichen Vorrücken von 3 Metern entsprechen würde; die hierzu nötige Luft für die Arbeit des Vorrückens 366 Cubikmeter disponibel, unter der Voraussetzung, daß man mittelst der Bohrmaschinen bei ihm ein gleiches tägliches Vorrücken von 3 Metern erhalten könne. Für ein solches Vorrücken, oder für ein tägliches Aushebeln von 20 Cubikmeter Felsen, sind erforderlich:

18 Kilogramm Pulver à 250 Cubikmeter	
(Luft) pro Kilogr.	4500 Cubikmet.
Es können im Richtstollen nicht mehr als	
10 Menschen à 240 Cubikmeter arbeiten	2400 „
mit 5 Lampen à 168 Cubikmeter	840 „
Zusammen	7740 Cubikmet.

oder für jede Stunde 323 Cubikmeter.

Es ist nicht nötig, die Menge zusammengepresster Luft in Rechnung zu stellen, welche zur Bewegung der Durchbohrungs-Maschinen nötig ist, weil dieselbe, nachdem sie ihren Dienst als bewegendes Kraft geleistet hat, sich im Tunnel als bereits bei der Luftmenge mitabgegriffen betrachten muß, deren Volumen wir bereits berechnet haben.

Die ganze in jeder Stunde nötige Menge atmosphärischer Luft, unter der Voraussetzung eines täglichen Vorrückens von 3 Metern, sowohl im Richtstollen wie im eigentlichen Tunnel, ist also 4023 Cubikmeter; die Luftmenge, welche in den Tunnel auch in dem Zustande größeren Mangels an Wasser befördert werden kann, ist 4086 Cubikmeter. Dies ist durchaus dem Bedürfnis genügend, weshalb wir schließen können, daß

„der hydropneumatische Compressor die Ventilation der Arbeiten in dem Alpen-Tunnel sicher stellt, und somit das größte Hindernis wegräumt, welches sich der Ausführung desselben hätte entgegenstellen können.“

Um die Wahrheit zu sagen, so übertrifft die Luftmenge, über welche man verfügen kann, die für notwendig erkannte nur um ein und ein halb Procent. Allein unser Ueberschlag bezieht sich nur auf die Zeiten des größten Wassermangels; zu allen anderen Zeiten, nämlich in zehn Monaten des Jahres und bisweilen auch das ganze Jahr hindurch, ist die Betriebsluft größer, und die disponible Luftmenge kann, wie wir gesehen haben, 5837 Cubikmeter pro Stunde sein, also das Bedürfnis um 45 pCt. ca. übertreffen. Wenn ferner, anstatt

die Luft bis auf 6 Atmosphären zusammenzudrücken, Pressung nur sich auf vier Atmosphären beschränkt, so auch zur Winterzeit Ueberfluß an Luft sein, weil man 5299 Cubikmeter in der Stunde nach dem Tunnel befördern könnte. Wir können also an unserem vorhergehenden Resultat festhalten. Er ist indessen noch zwei Beschränkungen unterworfen, indem zu prüfen ist:

1) welche Anzahl und Größe der Apparate erforderlich ist, um die disponible Betriebskraft auf die Zusammenrückung der Luft auszuwenden,

2) welches Fassungsvermögen des Behälters zu sein möchte, um eine zur Abfuhr aller plötzlichen Bedürfnisse genügende Luftmenge in Reserve zu halten.

In Bezug auf die erste dieser beiden Fragen erinnern wir daran, daß der zu St. Pier d'Arena geprüfte Compressor von einem Durchmesser von 0,45 Meter eine Arbeitskraft von 7 Kilogr. pro Secunde verbraucht. Wir sind durch das Beispiel anderer bestehender Maschinen und durch die Autorität eines angesehenen Mechanikers vergewissert worden, daß die Ausführung von Compressoren mit doppeltem Durchmesser keine Schwierigkeit entgegenzusetzen würde, welche also viermal mehr Arbeit ausgeben könnten, das heißt 2928 Kilogr. pro Secunde. Für eine Arbeitskraft von 50000 Kilogr. würde also 18 solcher Maschinen nötig sein, und 36 für die zwei Enden des Tunnels. Eine gewisse betriebliche Anlage; aber es ist unnötig, sich zu erinnern, daß es sich um den Alpen-Tunnel handelt, d. h. um ein Werk, riesiger als es je bei unterirdischen Durchbohrungen vorgeschlagen worden ist.

Was die zweite Frage betrifft, so ist die Antwort weniger leicht, und es scheint, als würde man sie nicht anders als aus zwei Betrachtungen entnehmen können, nämlich: Für den Fall eines an der Leitung des Betriebswassers vorkommenden Zufalls muß das Leben der Arbeiter eine Zeit hindurch sichergestellt sein, welche genügt, um sie alle aus dem Tunnel herauskommen zu lassen; und ferner, es muß eine Luftmenge in Bereitschaft gehalten werden, welche nötig ist, um schnell die verderblichen Gase der Pulver-Explosionen zu zerstreuen, wenn diese durch das gleichzeitige Sprengen einer großen Zahl von Minen zu gefährlich werden sollte. Was die erste Betrachtung betrifft, so braucht dieselbe hier nicht behandelt zu werden, da das Fassungsvermögen des ausgehöhlten Tunnels der Anzahl der in ihm verweilenden Menschen gegenüber so groß ist, daß im Falle eines Ereignisses, das Leben mit dem Sprengen der Minen aufgehört wird, auch für ein Arbeiter nicht gefährdet sein würde, wenn auch für eine Zeit die Ventilation gänzlich aufgehoben sein sollte. Was die zweite Erwägung betrifft, so würde, da die größte Anzahl von Minen, welche dem Project der Unternehmung zuzurechnen wären, 3,60 Kilogr. Pulver erfordern 900 Cubikmeter von Reserve zu haltende Luftmenge mit einem Innendruck der Atmosphäre oder 150 Cubikmeter mit einem Innendruck von 6 Atmosphären sein. Wird diese Zahl noch verdoppelt für jedes plötzliche Bedürfnis, welches in der Galerie entstehen kann, so scheint es, als brauchte das Fassungsvermögen der nötigen Reservoirs 300 Kilometer nicht zu überschreiten.

Alles dies zeigt die Möglichkeit, die Arbeiten passiv zu ventilieren, auch unter der Voraussetzung, daß man Arbeiter anstellen würde, als zu einem täglichen Vorrücken von 3 Metern nötig sind. Ist ein so großes Vorrücken möglich? Wir haben anderen Orten gesehen, daß dies möglich ist. Wir haben anderen Orten gesehen, daß die Möglichkeit der Arbeiten hauptsächlich von dem täglichen Vorrücken des Richtstollens abhängig ist. Dieses Vorrücken betragt

bei der gewöhnlichen Arbeitsmethode in Felsen von mittlerer Widerstandsfähigkeit nicht mehr als 40 Centimeter täglich; um also ein Vorschreiten von drei Metern zu erreichen, müßte man annehmen, daß die Anwendung der mechanischen Bohrer die Arbeit im Verhältniß von etwa 10 : 75 beschleunigen könnte. Kann diese Voraussetzung gestellt werden? Die Unternehmer glauben sie vollkommen wahr machen zu können mittelst eines von ihnen erdachten Systems der Operationen und Hilfsmittel.

Sie schlagen vor, an der Angriffsseite, d. h. an dem äußersten Querschnitt des Richttollens, welcher 2,16 Meter Seite und 6,21 Meter Inhalt hat (vor Ort), 17 Bohrmaschinen aufzustellen. Zehn von diesen würde man eine zur Seite der anderen in einer einzigen horizontalen Linie und nahe am Boden (Sohle) des Tunnels anbringen, und indem man sie nach einander in drei verschiedene Stellungen versetzt, würden sie in der Masse dreifig Löcher dicht neben einander machen, welche alle zusammen einen fortlaufenden Einschnitt von 2 Meter Länge und 60 Centimeter Tiefe bilden würden, der nicht das bestimmt wäre, eine Sprengladung auszuheben, sondern vielmehr zu folgenden beiden Zwecken:

- 1) den Felsen von der einen Seite zu trennen und so isoliren von dem Explodiren der Bergmasse, und so das Springen der Mienen wirksam zu machen;
- 2) der Sohle des Tunnels unmittelbar seine eben und regelmäßige Form zu geben, welche mithin nach dem Springen der Mienen nicht nachgearbeitet zu werden brauchte.

Die Löcher dieser Mienen, in der Zahl von 21, würden ausgeführt werden von den übrig bleibenden sieben Bohrmaschinen, passend vertheilt über die ganze Oberfläche der Angriffsseite und dreimal nach einander versetzt, so daß jeder Bohrer drei Löcher zu machen hätte. Sie meinen an, daß diese Operationen fünfmal im Tage wiederholt werden können, daß also das Bohren von 51 Löchern, das Laden und Sprengen der Mienen und das Wegräumen des Schuttes in 4 Stunden 46 Minuten vollzogen werden könne.

Um diese Gedanken ins Werk zu setzen, haben sie eine Art Wagen erdacht, geeignet, die beabsichtigte Anzahl Bohrmaschinen zu tragen, die einen, in einer Anzahl von zehn, nach einer Horizontalreihe hart an der Sohle, die anderen sieben in verschiedener Höhe, je nach dem Bedürfnisse dieser Wagen, auf zwei gegenüber liegenden Rädern ruhend, würde an die Angriffsseite Entfernung zurückziehen von dieser Front, ehe die Ladungen angezündet werden; die Anordnung des Wagens ist eine solche, daß alle Bohrer, mit denen er beladen ist, auf Rechten, zur Linken oder nach oben gerichtet werden können, indem sie den ganzen Zwischenraum zwischen dem Raum frei lassen, so daß in diesem Zwischenraum noch quer unter dem Karren selbst, andere kleine Wagen hindurchgehen können, bestimmt zur Wegräumung des Schuttes, und getragen von einer Eisenbahn mit schmaler Spurweite als die des großen Wagens der Bohrmaschine. Alle Einzelheiten dieser künstlichen Zusammensetzung und ihres Gebrauchs sind beschrieben in einer von den Unternehmern zusammengestellten und der Commission mit erläuternden Zeichnungen übersandten Denkschrift, welche wir diesem Berichte beifügen.

Dieser ganze Inbegriff von Operationen und Hilfsmitteln beruht auf der Annahme, daß die mechanischen Bohrer durch Veränderungen auf ein solches Volumen und Gewicht zurückgeführt werden können, daß 17 von ihnen in einem Räume von 6,21 Meter Querschnittfläche sich nicht einander im

Wege sind, und leicht und schnell an ihren Ort und wieder zurück von vier Arbeitern gebracht werden können; daß ihre Wirksamkeit in so regelmäßiger und sicherer Weise vor sich geht, daß zwei Maschinen genügen, um sie alle ohne Zeitverlust zu beherrschen, so daß man das Bohren der Mienen in wenigen Minuten vollenden kann, daß in Folge des horizontalen Einschnitts am Fuß der Angriffsseite, die Wirkung der 21 Mienen von 60 Centimeter Tiefe gleich kommt der von 39 Mienen mit 42 Centimeter Tiefe, also eine Höhlung von 2,16 Cubikmeter geben; daß das Wegräumen der zerstreuten Massen, mittelst vervollkommneter Mittel des Aufladens und Fortschaffens, nicht mehr als eine Stunde bei jeder Wiederholung erfordert, daß das Sprengen der Mienen von so untrüglicher Wirkung sei, und die Angriffsseite so wenig unregelmäßig lasse, daß nach wenigen Minuten der große Wagen wieder an dieselbe zurückgeführt werden kann, und die Bohrmaschinen bald die Arbeit von Neuem beginnen.

Die Commission hat mit dem lebhaftesten Interesse, und mit all' der Aufmerksamkeit, welcher sie würdig sind, diese geistvollen Vorschläge geprüft. Da sie noch keine Gelegenheit gehabt hat, mit den neuen Bohrmaschinen Versuche anzustellen, so würde sie zur Zeit nicht bezeugen können, daß sie vollkommen alle Bedingungen des Dienstes erfüllen, zu welchem sie bestimmt sind, obgleich sie aus den an anderen Orten dieses Berichtes entwickelten Gründen nicht zweifeln kann, daß das Volumen und Gewicht derselben genugsam verringert werden könne, um sie zur schnellen Aushöhlung der Tunnel geeignet zu machen. Um ein förmliches Urtheil über den praktischen Werth des Inbegriffs der vorgeschlagenen Mittel hervorzuheben, würde die Erfahrung weniger Wochen mehr genügen, als das entsprechende Raisonnement, welches, ohne die Grundlage der Analogie anderer ähnlicher Arbeiten niemals zu positiven Schlüssen würde führen können. Die Commission enthält sich daher eines Eingehens auf das Feld der Vermuthungen und beschränkt sich auf wenige Betrachtungen, welche ihr genügend scheinen zur Rechtfertigung der Schlüsse ihres Berichtes.

Die vorgeschlagenen Ingenieure leiten aus ihren Rechnungen die Folgerung ab, daß bei Aushöhlung von Felsen, welche ihrer Natur nach denen ähnlich sind, welche sie als Vorbild genommen haben, die Dauer der Arbeit mit Anwendung des von ihnen vorgeschlagenen künstlichen Verfahrens sieben und ein halbesmal geringer sein kann, als mit den gewöhnlichen Mitteln. Jedes Detail dieses Verfahrens scheint, an und für sich betrachtet, in üblicher Weise dem Zweck zu entsprechen, zu dem es besonders bestimmt ist; aber damit sich diese Gesamtbeschleunigung der Arbeit vollkommen bewahrheitet, wird das Zusammentreffen einer Menge von günstigen Bedingungen nöthig, von welchen Niemand wird versichern können, daß sie sich immer bei den vielen Zufälligkeiten verwirklichen werden, welche bei einer so langen und schwierigen Arbeit vorkommen können. Die Folgerungen, welche aus einer genauen Erörterung aller Theile des vorgeschlagenen Operations-Systems abzuleiten sind, könnten unterstützt werden von den Erfahrungen weniger Tage, welche vielleicht unvorhergesehene Schwierigkeiten enthalten, aus denen die Nothwendigkeit von Aenderungen und Verbesserungen in dem System hervorgehen würden. Indem aber die Commission die Sache in einer mehr allgemeinen Betrachtungsweise aufstellt und durch die von ihr angestellten Versuche die Ueberzeugung gewonnen hat, daß die mechanischen Bohrer zehn oder zwölfmal schneller in den Felsen hinarbeiten können, als die Handarbeit der Minierer, daß die Zeit der gesammten Fertigstellung der Mienen, welche bei

Handarbeit und bei Felsen mittlerer Widerstandsfähigkeit dermal größer, als die zum Wegräumen des Schuttes ist, gleichfalls auf den dritten oder vierten Theil zurückgeführt werden kann, auch unter der künftigen Voraussetzung, daß nur allein zwei Bohrmaschinen auf einmal an Stelle eines Paares von Miniren arbeiteten, wie sich bei der gewöhnlichen Arbeit angewendet werden; daß ferner die Möglichkeit, viele Bohrmaschinen zu einer Zeit anzuwenden, es erlauben wird, weit mehr Miniren bei jeder Wiederholung springen zu lassen, als bei der gewöhnlichen Arbeit; und mithin die Zahl der Fortschaffungen im Verhältniß zu der der Miniren vermindern würde; daß diese Fortschaffungen viel schneller werden gemacht werden können durch Anwendung der Mittel, über welche die praktische Mechanik gebietet, — nicht die Commission nicht im Mindesten an, zu schließen, daß die Anwendung der neu vorgeschlagenen Methoden außerordentlich das Vortreiben des Richtstollens abkürzen würde, hinter welchem aus den anderweitig angeführten Gründen sich das Vorschreiten des eigentlichen Tunnels in geringen Maaßen der Entfernung würde halten lassen.

In Erwägung ferner, daß je härter und widerstandsfähiger der Fels ist, in den man arbeitet, desto größer die Zeit ist, die zum Bohren der Miniren im Verhältniß zu der von allen anderen Operationen beansprucht wird, und statt drei Viertel der Zeit, in härteren Steinen bis zu fünf Sechstel oder neun Zehntel derselben betragen kann, folgt sie, daß der Vortheil der neuen Instrumente desto größer sein wird, je mehr der Stein widersteht und je länger die Dauer des Unternehmens wird. Bei den beiden eben ausgesprochenen Sätzen muß die Commission ihre Versicherungen begrenzen; jede absolute im Verhältniß zur Zeitberechnung wird nothwendigerweise trügerisch sein müssen; das Antreffen eines härteren Felsens oder einer weniger festen Schicht als der vorausgesetzten, ein unerwarteter Einsturz, ein plötzliches Eindringen von Wasser werden den Ausgang des Unternehmens vielleicht nicht in Zweifel stellen, können aber wohl die Dauer und die Untkosten desselben bedeutend erhöhen.

Wenn man nun mit der Einführung der Werkzeuge und in der That neuen Methoden von Grund aus die überkommene Praxis umändern will, wenn diese Werkzeuge noch keine andere Anwendung gehabt haben, wenn also der Ingenieur bei seinen Ueberschlägen keine andere Stütze hat, als eine kleine Zahl mit Sorgfalt ausgeführter Versuche, aber unter Bedingungen, ganz verschieden von denen, unter welchen man zu Werke gehen muß; wenn diese Werkzeuge und Methoden Leuten anvertraut werden müssen, welche an eine ganz andere Art zu arbeiten gewöhnt sind, so ist es wohl erlaubt, sich vorher zu erkundigen, welchen großen Vortheil man vom Gebrauch derselben ziehen würde; aber es würde Kühnheit sein, vorher mit Ueberschlägen der Zeitdauer und der Kosten hervortreten zu wollen, welche nur dann eine sichere Grundlage haben, wenn sie sich auf die Analogie der vorgeschlagenen Arbeiten mit anderen ähnlichen stützen.

Da es an derartigem Anhalt für vorherige Ueberschläge fehlt, so kommt man zu der nothwendigen Schlussfolgerung, daß die Arbeiten nicht anders als auf Rechnung begonnen werden können. Weder Unternehmer noch Regierung können sichere Bedingungen feststellen, da der eine sowohl wie der andere von den wahren Verhältnissen, nach denen die Arbeit ausgeführt werden muß, Nichts weiß, und da jeder Theil der zu befolgenden Methoden gleichnamig noch durch die Bestätigung der Erfahrung Vortheil hat. Und sobald sich die Erfahrung der Richtigkeit, welche in eine derartige Verbindlichkeit eintritt, wolle, so würden sie es nur unter Bedingungen

than, welche den Staat theuer genug für ihre Mitwirkung zahlen lassen würden, oder mit dem festen Vorsatz, jed. Vertrag zu brechen, sobald die Sachen sich weniger vortheilhaft wenden würden.

Die Regierungen wissen sehr wohl, wie den Unternehmen niemals die Mittel fehlen, sich vor dem Erfüll. ihrer eigenen Verbindlichkeiten zu schützen, und sagen wir es gerade heraus, Schadloshaltung und Kosten zu ergreifen, überhaupt Ansprüche zu erheben, welche ohnehin gar keinen Rechtsboden haben, und dennoch obliegen durch die Dunkelheit oder Zweideutigkeit der Verträge.

Die Commission ist daher einstimmig der Meinung, daß für jetzt kein anderer Beschluß gefaßt werden kann, als: die Ausführung des Alpen-Tunnels auf Rechnung anzufangen, und in derselben Weise einige Zeit hindurch vorzugehen, das heißt so lange, bis eine vollkommene Praxis erworben sein wird in der Natur der Arbeiten, und in der besten Art, mit den neuen Instrumenten, welche man anwenden will, umzugehen.

Die Commission ist gleichweise einstimmig der Meinung gewesen, daß jede weitere Verzögerung im Beginnen nicht anders als nachtheilig enden kann.

Die Nothwendigkeit des Werkes unter allen politischen, commerciellen, ökonomischen Gesichtspunkten ist seit langen Jahren und von Allen anerkannt; die zu verfolgende Linie steht nach langen und mehrmals wiederholten Untersuchungen fest; die Möglichkeit der Arbeit ist außer Zweifel gestellt durch die Gewißheit, in jeglicher Zeit in die Galerie eine genügende Menge Luft zum Athmen und zur Betriebskraft hineinzufrachten.

Dem Beginn der Arbeiten müssen nothwendigerweise sehr genaue großstädtische Operationen vorangehen, um endgültig die genaue Lage der Ausgänge des Tunnels, und die Richtung der Ausbühlungen festzusetzen; diese Operationen lassen sich nicht aufschieben, nicht einmal wenige Monate, ohne den günstigsten Zeitpunkt verstreichen zu lassen, und ohne das Vordringen des Jahres den Anfang und daher auch die Vollendung des Unternehmens zu verzögern. Diese großstädtischen Operationen werden jene genaue geologische Untersuchung möglich machen, von welcher der berühmte Professor Angelo Sismonda in seinen Briefen die Nothwendigkeit nachgewiesen hat. Durch sie wird sich in bestimmter Weise nicht allein die Natur, sondern auch die Mächtigkeit, die Richtung, die Neigung der Schicht bestimmen, so daß man daraus mit der nöthigsten Annäherung, welche die Natur der Sache zuläßt, den geologischen Querschnitt des Berges nach der Richtung des Tunnels ableiten kann.

Die Ungewissheiten, welche nach diesen Forschungen zurückbleiben könnten, werden niemals gehoben werden. Man kann wohl raisonniren dastehen, daß das Werk zu legen. Je mehr man bedenkt, desto mehr dringlich und mühevoll ausfallen könne, desto mehr räumen; für unbekannt es, jeden Hinderniß aus dem Wege zu räumen; die Schwierigkeiten kann man doch kein geeignetes Mittel vorbereiten, und nur dann kann man sich an ihnen versuchen, da unsern gewiegten Ingenieure an ihnen versuchen, sie an das Tageslicht bekommen sein, wenn die scheinbar schon überwunden worden sind, daß die Bedingungen der Zeit damit übereinstimmen, daß die Ausführung gleichen Schritt halten könne mit der Idee.

Schlüsselschalt alles bisher Gesagte kurz zusammenfassend erklärt die Commission:

1) daß der hydraulische Compressor der Herren Grattoni und Sommeiller in regelmäßiger und Weise wirkt, und das beste bekannte Mittel liefert, d.

Die von den Herren Proponenten an der Bohrmaschine gemachten Abänderungen haben beträchtlich das Volumen und ein wenig auch das Gewicht verringert. Die ganze Maschine kann man in zwei Theile zerlegen: den einen, welcher den ganzen Mechanismus enthält, und welcher, wie wir gesagt haben, vorrückt, während das Loch sich vertieft; den anderen feststehenden, welcher gleichsam die Grundlage des ersten bildet, oder besser gesagt, die Eisenbahn, auf der sich jener bewegt. Den beweglichen Theil kann man ganz umschreiben mit einem Parallelepipedum von 2,10 Meter Länge, 0,31 Meter Breite und 0,10 Meter Höhe, mit einem Gewicht von 202 Kilogr., welches sich auf 150 verringern wird, wenn sie von vielen Theilen befreit sein wird, welche durch allmähliche Verbesserungen dem von uns geprüften Exemplar zugefügt worden sind, die in der endgültigen Construction der Maschine nicht bestehen bleiben werden. Der untere Theil ist fest, wiegt ungefähr 140 Kilogr. und kann auch ein wenig leichter gemacht werden; er ist lang 2,33 Meter, breit 0,30 Meter, hoch ungefähr 0,10 Meter, so daß die ganze Maschine in einem Raum Platz findet von 2,33 Meter Länge, 0,33 Meter Breite und 0,30 Meter Höhe, wenn nicht diese letztere Dimension um 0,13 Met. wachsen wird durch einige Nebentheile, welche erforderlich sind, um die Maschine auf dem in dem Bericht angegebenen großen Wagen zu befestigen, und welcher bestimmt ist, alle Maschinen zu tragen, die zusammen an einer Angriffsseite wirksam sein sollen. Bei solchen Dimensionen nimmt man wahr, daß in einem Richtstollen von 2,5 Meter im Quadrat wirklich der gleichen angestellt werden können. Wie viel, wie sie angeordnet, welches die geeignetsten Mechanismen, um die Handhabung leichter und die Arbeit schneller zu machen, das sind Sachen, die man späteren Studien überlassen muß, und über welche, wenn es noch sei, die sicheren Rathschläge der Erfahrung nicht fehlen werden.

Bei den von der Commission angestellten Versuchen hat die neue Bohrmaschine regelmäßig gearbeitet; wenn sie Einiges zu wünschen übrig läßt, so wird Niemand sich wundern, wenn diese Maschine bei der ersten Anfertigung nicht gleich vollkommen aus der Hand der Erfinder hervorgegangen ist; sie haben allmählich viele Verbesserungen an derselben angebracht, und schon bereits solche Modificationen angegeben, daß sie beschickt, eine zweite danach zu bauen.

Aus der Tabelle unter den Anmerkungen D. kann man die numerischen Resultate unserer Versuche ersehen, welche sich, wie folgt, zusammen fassen lassen:

Zahl der Schläge pro Minute 271,
Verbrauch an zusammengedrückter Luft pro Min. 216 Liter,
Tiefe des Bohrloches in einer Minute in

Sienit	0,0233 Meter,
Kalk	0,0190 „
Sandstein	0,1317 „
Gyps	0,3266 „

Diese Steinarten sind eben dieselben, an denen die Bohrmaschine des Herrn Bartlett versucht worden ist.

Wenn man die Resultate der einzelnen Versuche prüft, so wird man finden,

1) daß die bei fünf mit Kalkstein angestellten Versuchen erhaltenen Tiefen vollkommen übereinstimmend sind und 0,915 Meter pro Minute betragen, während sie bei der Maschine von Bartlett zwischen 0,915 Meter und 0,931 Meter schwanken. Diese Verschiedenheiten haben zwei Ursachen, erstens die Ungleichartigkeit des Steins, der hin und wieder von Quarz durchzogen war, zweitens, daß die Maschine mit der Hand und deshalb in einer nicht immer hinreichend regelmäßigen Weise vorgerückt werden mußte.

Zürcher, F. Hauwens, Jahr VIII.

2) daß die Proben mit dem Sienit nicht viel von einer abweichende Resultate ergeben, und daß sie noch gleichförmiger gewesen sein würden, wenn die Masse unter Schlägen des Meißels hätte fortwährend gut festgehalten werden können; daß aber nicht dasselbe stattfand beim Sandstein, bei welchem in zwei Versuchen die Tiefen für dieselbe Zeit im Verhältniß von 1:2 von einander abwichen, ein Verschiedenheit, welche allein dadurch veranlaßt wurde, daß man bei diesen Versuchen gezwungen war, das Vorrücken der Maschine mit der Hand zu reguliren.

3) daß im Sienit, im Sandstein und im Gyps die mit der neuen Maschine erhaltenen Löcher in derselben Zeit ein wenig geringer waren, als mit der Maschine des Herrn Bartlett; daß das mittlere Verhältniß der Tiefen für alle Steinarten (wenn für den Kalk bezüglich der Maschine des Herrn Bartlett die Zahl 0,915 Meter angenommen wird) sein würde wie 96:100, wenn aber für den Kalk bei der Maschine des Herrn Bartlett dieselbe Zahl 0,915 wie bei der anderen Maschine angenommen wird, das mittlere Verhältniß der Tiefen etwa wie 4:5 sein würde.

4) daß die in einer Minute und die für 100 Schläge aufgewendete Menge Luft beträchtlich geringer ist bei der neuen Maschine, als bei der anderen, und zwar nahezu in dem Verhältniß von 4:7.

5) daß folglich auch unter der ungünstigsten Voraussetzung die von den beiden Maschinen mit derselben Menge zusammengedrückter Luft geleisteten Arbeiten unter sich in dem Verhältniß von 7:5 zu Gunsten der neuen Maschinen stehen. Der Nutz-Effekt dieser letzteren wird noch merklich zunehmen können, da bei dem von uns geprüften Exemplar viele Entweichung von Luft stattfand, von Unvollkommenheiten herrührend, welche leicht beim Bau von anderen ähnlichen Maschinen zu vermeiden sein werden.

Schlusfolgerungen:

»Die Bohrmaschine, vorgeschlagen von den Herren Grandis, Grattoni und Sommeiller, ist geeignet zum Wahren von Felsen mittelst der Kraft der zusammengedrückten Luft.«

»Dasselbe Maschine ist bei ihrem kleinen Rauminhalt fähig, bei dem Vortreiben des kleinen Richtstollens angewendet zu werden, in welchem mehrere derartige Maschinen gleichzeitig auf die Angriffsseite wirken können.«

»Das von der Commission geprüfte Modell behält Felsen ein wenig geringer schnell, als die Maschine von Bartlett, aber mit beträchtlicher Ersparung von Betriebskraft.«

»Die Prüfung der Maschine der Herren Grandis, Grattoni und Sommeiller und die mit derselben angestellten Versuche befähigen die Commission in allen Schlüssen, die sie im ersten Berichtes, und steigern ihr Vertrauen auf die Folgen der vorgeschlagenen Mittel.«

Turin, den 5. Mai 1857.

gez. Des Ambrois. Gialio (Bericht-Erstattet)
L. F. Menabrea. D. Riva. L. Sella.

Anmerkungen A.

Versuche mit dem hydraulischen Compresur. Um die von der Maschine bei jedem Schläge zu gepresste Luftmenge und die entsprechende Arbeit zu bestimmen, verfuhr man folgendermaßen: Indem man die äußere Oberfläche der Behälter für die zusammengepresste Luft (welche die Form zweier cylindrischer Dampfkegel unter sich in Verbindung und einer neben dem anderen eine horizontale Ebene beschrieb, welche durch die

Behälter gelegt war, und diese gedachte Ebene verlängerte, bis sie die Anzeigehöhre traf, so malte man auf diesem Schnittpunkt den Nullpunkt der Scala an, vermittelst welcher man die Höhe des inneren Wasserspiegels maß. Da man die Abmessungen der Behälter kannte, welche waren:

innerer Halbmesser 0,601 Meter,

Länge des cylindrischen Theils 2,10

und, indem man sich den Fassungsraum derselben in lauter horizontale Schichten von einem Centimeter Dicke getheilt dachte, so war man im Stande, eine Tabelle aufzustellen, welche unmittelbar den Inhalt jeder Schicht ergab und gestattete, das Volumen zusammengedrückter Luft daraus abzuleiten, welches in die Behälter eingetreten, oder aus denselben entnommen war.

Man mußte ferner sorgfältig den Inhalt des horizontalen Querschnitts der Gefäße, aus welchem das Betriebswasser der Maschine herabfloß; hieraus und aus der Senkung des Wasserspiegels in diesen Gefäßen entnahm man dann das Volumen des verbrauchten Betriebswassers.

Ein von der Ausflussschleife des Compressors nach dem mittleren Spiegel des Wassers in den Speise-Gefäßen ausgeführte Nivellement ergab 23,93 Meter als Differenz in der Höhe dieser beiden Punkte; aus dem Product dieser Höhe mit dem Gewicht des verbrauchten Wassers ging die Betriebskraft hervor.

In Bezug auf den Nutz-Effect der Maschine, bestehend in der Zusammenrückung einer gewissen Menge Luft bis zu sechs Atmosphären Spannung, und in der Spannung dieser comprimierten Luft in den Reservoiren unter dem Druck einer Wassersäule von circa 51 Meter Höhe, ist die Rechnung folgende:

Die erforderliche Arbeit, um m Liter atmosphärischer Luft von dem gewöhnlichen Druck auf den von n Atmosphären zusammen zu pressen, dieselben also auf das Volumen eines einzigen Liter zurückführend, ist durch die Formel gegeben:

$$10,325 \text{ m. log. hyperbol. } m - [m - 1] \text{ Kilogrmt.}$$

Die erforderliche Arbeit, um diesen Liter zusammenge-drückter Luft zum Uebergang in einen geschlossenen Recipienten zu zwingen, der voll von Wasser ist und in Verbindung steht mit einem Wasser-Reservoir von einer Höhe gleich $(m - 1)$ Atmosphären, eine Arbeit, welche identisch mit der Erhebung eines Liter Wasser zur Höhe des Reservoire ist, wird nicht:

$$10,325 (m - 1),$$

und die Summe beider Arbeiten wird:

$$10,325 \text{ m. log. m.}$$

Berechnet man diese beiden Arbeiten besonders, unter der Voraussetzung von $m=6$, so wird:

$$\text{Arbeit der Zusammenrückung} = 59,37 \text{ Kilogrmt.}$$

$$\text{Arbeit des Einbringens in die Behälter} = 51,225$$

$$\text{Ganze Arbeit} 110,595$$

oder rund 111 Kilogramm für jede sechs Liter atmosphärische Luft, zurückführt auf einen Liter von sechs Atmosphären Druck. Mit den nämlichen Formeln sind für zahlreiche Versuche die nöthigen Arbeiten für Zusammenrückungen von 2, 3, 4 und 5 Atmosphären berechnet worden.

Hier sind nun im Auszuge die Ergebnisse der mit dem Compressor angestellten Versuche:

Zahl der Schläge.	Volumen zusammenge-drückter Luft.	Volumen für jeden Schlag.
10	795,11	79,51
10	774,89	77,49
15	1148,93	76,59
22	2,031,17	61,14
Summa 47	5012,93	72,93 (im Mittel)

Diese vier Beobachtungen sind aufeinanderfolgend gemacht worden, ohne die Maschine aufzuheben, die erste und letzte Ablebung des Anzeigerohrs, angestellt während das Wasser in den Behältern in Ruhe war, sind sicherer, als die mittleren Ablebungen, bei denen das Wasser eine sehr merkbare Oscillations-Bewegung hatte, daher wahrscheinlich der Unterschied des letzteren Ergebnisses von den vorhergehenden, welcher indessen auch davon herkommt, daß der Druck in den Reservoiren vom Anfang gegen das Ende des Versuches hin wächst, je nachdem sich der Wasserspiegel nach und nach in den Reservoiren senkt und im Druckgefäß anwächst.

Als mittleren Satz drückte deshalb die Maschine bei jedem Schläge 438 Liter atmosphärische Luft auf ein sechsmal geringeres Volumen, also auf 73 Liter zusammen.

Die folgende Tafel giebt die Volumen verwendeten Wassers, während die obenbeschriebenen Beobachtungen gemacht wurden:

Zahl der Schläge.	Volumen verwendeten Wassers.	Volumen bei jedem Schläge.
9	6076,5	675,16
12	7794,2	649,51
14	9607,3	686,23
Summa 35	23478,0	670,30 (im Mittel)

Stellt man das in den 35 ersten Schlägen erhaltene Volumen zusammengedrückter Luft mit dem des gleichzeitig verwendeten Wassers zusammen, so wird man 2682,56 Liter Luft zusammengedrückter von 23478 Liter Wasser finden, weshalb die Zusammenrückung von 6 Liter atmosphärischer Luft in einen Liter, einen Aufwand von 8,711 Liter Wasser verursacht und eine Betriebskraft von 209,19 Kilogramm verbraucht haben würde. Der Coefficient des Nutz-Effects würde also sein = $\frac{111}{209,58} = 0,53$ pCt. ungefähr. Aber auf Grund der Ungewißheit dieser ersten drei Resultate scheint es hier sicherer zu sein, das Mittel aus den vier Beobachtungen, über welches kein Zweifel entstehen kann, und welches 72,93 Liter zusammengedrückter Luft ist, mit der mittleren Wasserverwendung, welche für jeden Schlag sich auf 670,3 Liter stellt, zu vergleichen; das Volumen Wasser für jeden Liter zusammengeprester Luft kommt dann auf 9,181 Liter, die Betriebskraft auf 220,12 Kilogramm und der Nutz-Effect auf 0,504.

Wird zu der ebenberechneten Betriebskraft diejenige hinzugefügt, welche für die kleine Wassersäule in der Maschine zur Regulirung der Klappenbewegung verbraucht wird, welche Arbeit = 349,15 Kilogramm (6,156 Liter von 51,5 Meter Gefälle) für jeden Schlag ist, oder 4,591 Kilogramm für jeden Liter zusammengedrückter Luft, so reducirt sich der Coefficient des Nutz-Effects auf 0,482, oder in runder Zahl 0,5.

Ein anderer Versuch ist über die Dauer jedes Schläges und über die entsprechende Menge zusammenge-drückter Luft gemacht worden; allein, da nicht gleichzeitig die Menge des Betriebswassers beobachtet worden ist, so kann man daraus keine Bestimmung des Nutz-Effects ableiten; wir geben indessen die Resultate deselben:

Dauer von 101 Schlägen = 45 Minuten 30 Sekunden.
Mittlere Dauer eines Schläges = 0 Min. 27 Sekunden.

Zahl der Schläge.	Volumen zusammenge-drückter Luft.	Volumen für jeden Schlag.
25	1612,5	64,50
30	1969,5	65,65
35	2183,9	62,10
10	484,1	48,41
Summa 100	6250,6	62,51 (im Mittel)

Mittels eines auf der ganzen Länge der Röhre, welche die zusammengedrückte Luft vom Kopf der Compressions-Säule nach den Reservoirs führt, angewendeten Thermometers, durch vielfach verdoppeltes Leinwand sorgfältig geschützt gegen den Einfluss der äußeren Luft, ist man dazu gelangt, die Temperatur der zusammengedrückten Luft zu ermitteln; gleichzeitig beobachtete man ein frei im Schatten aufgehängtes Thermometer; die Beobachtungen sind folgende:

Temperatur der
äußeren Luft.

Nach 30 Schlägen	14,5 Grade.
„ 60 „	14,5 „
„ 90 „	14,5 „
„ 100 „	20,5 „

Anmerkungen C.

Versuche über die Arbeit der Bohrmaschine des Herrn Bartlett.

Natur des Steins.	Dauer des Versuchs. Secunden.	Zahl der Schläge pro Minute.	Tiefe des Bohrlochs		Volumen z drückt im Ganzen Liter.
			im Ganzen Meter	pro Minute Meter.	
Sienit	103	—	0,056	0,0346	—
Desgl.	161	258	0,087	0,0324	959
Desgl.	204	276	0,113	0,0332	1311
Schiefriger Kalkspath	600	—	0,300	0,030	—
Desgl.	270	260	0,350	0,078	—
Desgl.	330	—	0,380	0,069	2593 ¹⁾
Desgl.	300	270	0,190	0,038	2683 ¹⁾
Desgl.	570	—	0,270	0,028	3276 ¹⁾
Desgl.	225	—	0,195	0,022	—
Serpentinschiefer	270	—	0,375	0,083	—
Desgl.	300	—	0,410	0,082	—
Desgl.	240	—	0,210	0,054	—
Sandstein	155	—	0,450	0,174	—
Desgl.	170	—	0,590	0,208	—
Gypse	127	—	0,580	0,274	—
Desgl.	117	—	0,590	0,302	—

¹⁾ Man verliert ersichtlich viel Luft an der Verbindung der Maschine mit der Leitung, und in den letzten beiden Spalten bezeichneten Zahlen kein Gewicht zu legen.

Anmerkungen D.

Versuche über die Arbeit der Bohrmaschine der Herren Sommeiller etc.

Natur des Steins.	Dauer des Versuchs Secunden	Zahl der Schläge im Ganzen Meter	Schläge pro Min. Meter.	Tiefe des Bohrlochs		Volumen im Ganzen Liter.
				im Ganzen Meter.	pro Minute Meter.	in 100 Schlägen Meter
Sienit	180	954	318	0,063	0,0217	0,0068
Desgl.	337	1586	282	0,120	0,0214	0,0076
Desgl.	270	1048	233	0,110	0,0244	0,0105
Schiefriger Kalkspath	180	—	—	0,235	0,0780	—
Desgl.	138	596	259	0,182	0,0798	0,0305
Desgl.	125	510	245	0,163	0,0783	0,0320
Desgl.	180	770	257	0,240	0,0800	0,0312
Desgl.	270	1160	258	0,335	0,0789	0,0306
Sandstein	390	1760	271	0,575	—	—
Desgl.	240	1156	289	0,700	0,0884	0,0326
Gypse	150	740	296	0,590	0,1750	0,0605
					0,2360	0,0800

Anmerkungen E.
Berechnungen über die zur Eröffnung der großen Tunnels erforderlichen kleinen Richtstollen.

Tunnel.	Pfeiler.	Für jede Mine.					Für jeden Cubikmeter.			
		Zahl der Mann.	Höhere Tiefe.	Arbeitsstunden.	Von einer Narbe bis zur nächsten Halung.	Verbrauch des Pulvers.	Zahl der Mann.	Länge der Stollen.	Arbeitsstunden.	Verbrauch des Pulvers.
					Stad. Min.					
Haus Franz, Befestigung der Mauer.	Dichter grauer Kalkspath.	64700	0,435	3	11	0,122	0,190	7,92	3,45	2,575 (1,20 %)
Rein, dengl.	Bläue, Kalksp.	24775	0,41	3	13	0,087	0,135	14,2	6,08	4,400 (2,35 %)
Melle	—	95175	0,42	3	11	0,095	0,154	16,2	4,75	3,610 (1,77 %)
Villaverde	Bergel-Kalk.	5042	0,46	2	24	0,27	0,34	3,57	1,64	1,074 (0,50 %)
Cremona, südlich.	dengl.	42182	0,40	3	24	0,16	0,15	6,22	2,45	2,62 (0,53 %)
Mündung	Kalkspath.	47767	0,39	2	5	0,13	0,16	7,64	2,98	2,02 (1,21 %)
Pierre, südliche Mündung	Kalkspath.	2750	0,75	3	—	0,17	0,14	5,75	4,31	2,16 (0,82 %)
Galeria di servizio di San Benigno . . .	Verfestigung des Kalkspaths.	2750	0,75	3	—	0,17	0,14	5,75	4,31	2,16 (0,82 %)
Haus (wie oben) . .	Fester Kalk.	48494	0,525	2	22	0,15	0,277	2,55	1,48	0,075 (1,083 %)
Rein (wie oben) . .	dengl.	50777	—	2	36	0,149	0,147	5,69	2,53	1,91 (1,031 %)
Lessa Canal . . .	Trachyt.	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	0,43	—	—	—	—	—	—	—	—

Bemerkungen: *) Tagarbeit, d. h. Arbeit eines Mannes und Größtes, 12 Stunden arbeitend, wenn 2 Stunden Ruhe. Die Stunden rechnen sich auf wirkliche Arbeit. *) Tagarbeit von 2 Mannen eines Mannes und Größtes *) Die Zeit der Explosion und vorherige leuchtende Bläueung ist in der ganzen.

Program m

zur Erbauung eines neuen Börsegebäudes für Berlin.

(Mit Zeichnungen auf Blatt B im Text.)

Auf den der königlichen Kaufmannschaft zugehörigen, in Berlin in der Bürgerstraße No. 15 und 20, in der Neuen Friedländerstraße No. 11, 22, 33 und 34 belegenen Grundstücken sollen die für die neue Börse erforderlichen Handelskassen errichtet und fertiggestellt werden.

Die Lage und Grundriss des Hauptplatzes ergibt der Situationsskizze auf Blatt B. Die Bauarbeiten VUOPHTTNN bezeichnen seine Ausdehnung.

Haus und Platz auf dem Grundstück vorhandener Häuser soll das an der Bürgerstraße und der Hüllengasse gelegene Haus selbstständig, im Situationsskizze mit den Buchstaben ECUHFTS B bezeichnet, von den neuen selbstständig; jedoch in das Ansehen einer Eingangs über den an der Bürgerstraße gelegenen, mit den Buchstaben ECUHFTS bezeichneten Vorhofe selbstständig. In welchem das mit den Buchstaben ACUH bezeichnet, mit dem oben erwähnten Hause in Hinsicht der Fassade und der Eingangs correspondierende Gebäude für den Neubau, ganz oder theilweise, zweckmäßig genutzt werden kann, wird dem eigenen Entwerfer selbst überlassen.

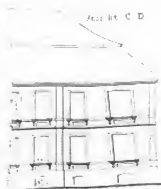
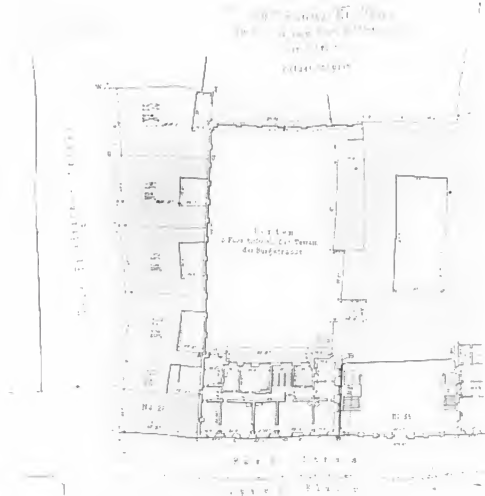
Der Durchstich und die Fassade dieser beiden Gebäude sind auf Blatt B dargestellt. — Die übrigen nach auf dem Grundstück sich befindenden Handelskassen sollen selbstständig abgegrenzt werden.

Wenn bei Ausführung des Projectes die Benutzung des

in der Neuen Friedländerstraße No. 35 belegenen Grundstücks als sehr wesentliche Vortheile gewinnend auszunutzen sein können, wird, wenn diese die ein Bedürfnis zeigen, folgen können.

Die für das Haus erforderlichen Räumlichkeiten bestehen aus:

- A) Einem Saal von circa 9000 Quadratfuß Fläche, bestehend für die Producten-Börse; dabei sind erforderlich:
 - 1) 2 Zimmer, jedes von circa 400 Quadratfuß Fläche, Inhalt der Kündigungen für das Getreide, Spinnerei — und dergleichen.
 - 2) 2 Zimmer, jedes circa von 200 Quadratfuß Fläche, zur Aufstellung des Producten- und Anfertigungsteils telegraphischer Depeschen.
 - 3) 1 (vielleicht) Zimmer von 700 Quadratfuß Fläche.
- B) Einem Saal von circa 5000 Quadratfuß Fläche, bestehend für die Fonds-Börse; dabei sind erforderlich:
 - 1) 1 Zimmer von circa 200 Quadratfuß Fläche, zur Aufstellung telegraphischer Depeschen.
 - 2) 1 Zimmer von circa 200 Quadratfuß Fläche, zur Aufstellung eines telegraphischen Apparates.
 - 3) 1 Zimmer von circa 400 Quadratfuß Fläche, zur Aufstellung des Couriers.
 - 4) 1 (vielleicht) Zimmer von circa 600 Quadratfuß Fläche.
 - 5) 1 (vielleicht) Zimmer von circa 700 Quadratfuß Fläche.



155

3.007

111

J. Abouhmad et al.

II. Abschnitt

1

10

1

7

100

57jährige Dauer betrieft, darauf wird auch die immerwährende der 2^{te} Meilen zurückgeführt, und die kurze von dahin verlagert werden.

Grenzschaften.

Entstanden sind allmählich 201
Übergänge haben nicht mehr existiert als 33

Verändert sind auch 24
Die Fahrten begannen im Jahre 1841.
Acht große Compagnien haben jetzt 93 pCt. des ganzen

Bahnnetzes inne:
Nord- 1791 „
Süd- 2029 „
Ostpreuss. 1733 „
Pomm.-Lauenb. 933 „
West- 618 „
Süd- 400 „
Central- 114 „

Gemeinschaftliche Lini- 409 „
10779 Kilom. = 1473 Meilen.
11496 Kilom. = 1276 Meilen.
Bis zum Jahre 1850 repräsentirte das Gesamt-Activen-
Capital noch 40 pCt. aller Ausgaben, im Jahre 1850 nur
noch 40 pCt. des Ueberschusses durch Anleihen aufgeschüttet.

III. Abschmitt.

Bei den.

Eingetragene Bahnen gibt es nur 21 pCt. unter der im
Deutschland vorhandenen, es sind aber durchweg auf ganz Geleisen
eingetragene. (In Preussen 13 pCt. eingetrag.)

Am 31. December 1854 betrug die Länge der Seilbahnen
über 17000 nicht mehr als 6 pCt., wovon nur 1 pCt.
über 1100.

Die Länge der Carren ist auch nicht ganz 23 pCt. Carren
unter 260 Grad nur 9 pCt., wovon 1 pCt. in Carren
unter 133 Grad. (In Preussen grade Strecken etwa 7 pCt.,
Curven 12 pCt.)

Die Oberweite ist durchweg 436 bis 452 Fuß (in Preussen
4 Fuß 10 Zoll oder 4332 Fuß), die tiefe Zwischenweite zwischen
den Geleisen mindestens 524 „

80 pCt. der Stationen sind zweigleisig (Nahverkehrsmittel): Um-
weicht derselben 76,97 Fuß, bis 91,24 Fuß p. Meter, oder pro 100
Fuß 74 bis 704 Fuß. (In Preussen Stationen von 14 bis
22 Fuß pro laufende Fuß), Inhalt der Schwellen (einstrom
von Eichenholz) 7,28 Cub-Fuß bis 3,22 Cub-Fuß, ihre Ent-
fernung 2,67 bis 3,08 Fuß. (In Preussen Schwellen meistens
von Eichenholz von 31 bis 41 Cub-Fuß Inhalt) Entfernung
von einander 21 bis 2 Fuß.)

Zu 520 Meilen (im Jahre 1850) sind ungefähr 5405
Meilen Land verwandelt, 131 Meilen = 23940 Lathen pro
1228 Meilen. Hatten kommen

auf die Kreisverbreiter 26 pCt.
Stationen, Weichen 8 „
Bühnen, Gerüste, Bauwerke etc. 50 „
Werkzeugen, Wägen etc. 12 „
Termin zum Wiederanbau 3 „

Die Zahl der Waggelvergnisse ist davon 12,12 pro Meile,
es ist von den Leibern, und Unterleuten. Von den Fahrten
auf 7 Kilom. (30 Meilen) kommt eine Station. (In
Preussen mittlere Entfernung der Stationen von einander 1,28
Meilen.)

Hauptstationen (Paris etc.) 2 pCt.
Stationen I. Klasse . . . 10,5 „
„ II. „ . . . 19,5 „
„ III. „ . . . 77 „
100 pCt.

Von 577 Stationen haben 119 (21 pCt.) Maschinen-De-
pots, 174 Wagen-Depots, 280 Wasserstationen. (In Preussen
waren 1854 überhaupt vorhanden: 400 Stationen; auf denen
befanden sich unter andern 180 Locomotivstationen, 64 Werk-
stätten, 238 Wasserstationen, 171 Wagenstationen etc.)
Material: Auf jede Meile kommen 52 Fahrzeuge ein-
schliesslich der Locomotiven, davon 4 pCt. Locomotiven. (In
Preussen pro Meile 13 Fahrzeuge, 4,2 pCt. davon Loco-
motiven.)

Das Gewicht der Locomotiv ist allmählich gestiegen von
200 Ctr. auf 750 Ctr. (In Preussen Locomotiv-Gewichte ein-
schliesslich Wasser- und Kohlenballast im Max. 350 Ctr. im
Max. 622 Ctr. im Durchschnitt 450 Ctr.)

Zahl der Personen (Ende 1852) 6,65 pro Meile (in
Preussen 3,2 Stück pro Meile).
Wagen: I. Kl. 21 pCt., jeder mit 24 Sitzen in 3 Abtheilungen.
„ II. Kl. 21 pCt., jeder mit 30 Sitzen in 3 Abtheilungen.
„ III. Kl. 47 pCt., jeder mit 40 Sitzen in 3 Abtheilungen.
(In Preussen Sitzplätze: I. Kl. 4804 „ 3,2 pCt.
„ II. Kl. 18338 „ 7,0 „
„ III. Kl. 60796 „ 63,6 „
„ IV. Kl. 4168 „ 3,1 „
Zusammen 73533 „ 100 pCt.)

Nur bei der Paris-Lyon-Bahn nachherige Personen-
wagen. Auch die Wagen III. Klasse sind gebräuchlich und
wegen. Die bessere Ausstattung der Wagen II. Klasse einiger
Linien hat die Benutzung der I. Klasse nicht vermindert, 7 pCt.
aller Wagen sind combinirt (I. u. II. Klasse).
Güterwagen sind vorhanden 11415 Stück oder pro Meile
30,7 Stück. (In Preussen 13128 Stück oder pro Meile 29
Stück.)

Vordruckwagen 23 pCt.,
offene Wagen mit Aufbautheile 10 „
dergleichen ohne Aufbautheile 10 „
Kohlen- und Coakswagen 39 „
einstrom sind in den Güterwagen die Trucks 4 „
Haltwagen 5 „
Wagen mit Tisch, Planken etc. 5 „
Kleinwagen ganz aus den Güterwagen 10 Tonne (100 Ctr.
pro Achse) Tragfähigkeit.

Personen: Ende 1853 waren vorhanden 21023, durch-
schnittlich 60 pro Meile; Zahl der Frauen 4 pCt.
(in Preussen 1854):

Bahnverwaltung 970 Kuple, pro Meile 18 „
Transport 4710 „ „ 8 „
Allgemein: Beamte . . . 13606 „ „ 28 „
Arbeiter 7400 „ „ 16 „
Überhaupt 13112 „ „ 70 „
Mehrere Compagnien können alle Milliarde Menschen
als bringen am 31. December 1854 27 pCt. des ganzen Per-
sonals.

Durchschnittlich kommen 16,4 Personen auf einen Fahr-
hof, 14 Locomotivführer und Heizer auf eine Locomotive,
jeder führt durchschnittlich 1936 Meilen jährlich, jeder Con-
ductor im Durchschnitt 9750 Meilen. Bahnwärter (Agenten
da sein) kommen durchschnittlich 2 auf den Kilometer, pro Meile
einer 13 pro Meile. Die Hälfte der Bahnwärter sind Weich-
en für die Bahnverwaltung.

Die mittleren Aschepokosten der europäischen Eisenbahnen sind 109975 Thlr. pro Meile (in Amerika 269790 Thlr.), und zwar:

In England	pro Meile	1112580 Thlr.
Frankreich	79671	„
„	549772	„
„	561900	„
„	180340	„
„	428508	„
„	414646	„

Vergleich der Jahre 1841, 1853 und 1854.

1841	1853	Verhältnis
Länge	75 Meilen	
Netto-Einnahme	357075 Thlr.	
Netto-Ertrag	123033 Thlr.	
Zahl der Reisenden	2126296	
Costen pro Meile	144229 (1570)	
Zahl der Züge	—	
Netto-Einnahme pro Meile	50683 Thlr.	
Netto-Einnahme pro Meile	18338 Thlr.	
Zahl der Reisenden auf die ganze Länge pro Tag	397	
Costen der Costen	4100	
Zahl der Züge pro Tag	14	
Mittlerer Ton jeder Reisenden, Meilen	2,24	
Ungleichheit pro Tonne und Meile	4,73	
Mittlerer Last eines Trains	—	
a) Reisende. Ctr.	43	
b) Frachtgut	300	
Mittlerer Tarif	—	
a) pro Person und Meile	4,30 Sgr.	
b) pro Ctr. und Meile	4,30 Pf.	
Procente der Ausgaben von den Einnahmen	65	
Netto-Ertrag:	—	
a) in pCt. der aufzuwendenden Totalsumme	3,11	
b) Vergleich der Ausgaben der Compagnien	3,11	

Einnahme. Die Einnahme aus den Personenerverkehr und den Verkehr mit Gütern (mit wackelnden Güterwagen bedient) betragen 53 bei 84 pCt. der Total-Einnahme; mehr als die Hälfte (53) hiervon kommen auf den Güterverkehr, von dem Rest der Einnahmen kommen etwa 9,61 pCt. auf die Nebenverträge der Güter, 21 dergl. der gewöhnlichen Güter, Einnahmen aus dem Personen-Verkehr 34 pCt. und die aus dem Güter-Verkehr sind der sonstige Einnahmen 66 pCt. der Total-Einnahmen).

Personen-Verkehr. Bei Bahren mit nur zwei Klassen ist das Verhältniß der Besetzung in 12:97, bei drei Klassen 101:24 66. Für Vergewissung, Mäule, und Auswachen. Im Jahre 1854 verkauften Bahren kamen 24,41 pCt. auf Paris, fast eben so große war die Bewegung von Paris; es kam noch mehr 50 pCt. der ganzen Personen-Bewegung auf Paris.

Freiung ist der geringste Billettsauf. Im Mai und Juni waren nicht mehr als 20 pCt. der Besetzung der Länge der Zeit der Reisenden aus dem westlichen ab, d. i. die Passagiere . . . 10 . . . 20 . . . 61 . . . 20 . . . 24 . . . 46 . . .

IV. Abschnitt.

Vergleich der Jahre 1841, 1847 und 1854.

Länge der im Reich stehenden Strecken 1:3:8,2	Einnahme	1:5:13,2	Netto-Ertrag	1:7:24,5
---	----------	----------	--------------	----------

Vergleich der Jahre 1841, 1853 und 1854.

1841	1853	Verhältnis
75 Meilen	539 Meilen	1:7,1:8,2
357075 Thlr.	442229 Thlr.	1:12,3:13,8
123033 Thlr.	263466 Thlr.	1:20,9:24,5
2126296	11544122	1:10,2:12,3
144229 (1570)	21580966	1:21,0:24,4
50683 Thlr.	87863 Thlr.	1:10,2:12,3
18338 Thlr.	49381 Thlr.	1:1,7:1,8
397	785	1:2,5:2,6
4100	11200	1:1,1:1,3
14	16	1:1,2:1,3
2,24	2,31	1:1,1:1,2
4,73	6,01	1:1,7:1,8
—	17,17	1:3,1:3,6
43	41	1:1:1:1
300	620	1:2,1:2,3
4,30 Sgr.	4,02 Sgr.	1:0,9:0,9
4,30 Pf.	2,90 Pf.	1:0,7:0,7
65	43	1:0,7:0,7
3,11	6,26	1:2,0:2,1
3,11	8,33	1:2,6:2,8

Bahnen. Auf jeden Reisenden kommen in Durchschnitt nicht mehr als 3,33 Pf. (in Preußen 15,2 Pf.), was daher kommt, daß fast 90 pCt. der ganze Betrag auf sich fließen. Von den transportierten Personen kommen 50 pCt. auf die Monate September, October, November.

Die Zahl der transportierten Pferde hat zugenommen, die der Wagen abgenommen.

1854 wurden für den Transport von Gold eingekommen: 161 504 Thlr., für den Transport der Messagerie 207334 Thlr., für den Transport von Mäule (120000 Ctr.) mehr als letztere Einnahme ist in Abnahme, da die wackelnde Güter-Verkehr, Zuwachs von 1853 auf 1854 24 pCt., 51 pCt., von 9609700 Ctr. auf 17720600 Ctr. (in Preußen) sich besonders auf Kohlen-Materialien, vorzugsweise auf Kiehlen, Corallen 11 pCt., Baum-Materialien 9 pCt., Wein und Spiritus 2 pCt., Metalle 7 pCt., Mehl, Bismuth und Clewelle betriebs Gütern sind 20 pCt. für Paris bestimmt und andere 51 pCt. von dort exportiert.

Der Zuwachs in der Circulation des Güter vom 1853 auf 1854 betrug 20 pCt., in der Einnahme nur 20 pCt., die 2,10 Pf. (in Preußen) betrug der Zuwachs der Circulation.

Betrachtungen, die dessen Gehalt nicht bald durch weitere Experimente an Brennstoffen geklärt werden können, so wird nach diesem Maßstabe die Coaksperte berechnet, so wird nach dem Maßstabe für jeden Locomotivfuhrer seine, gerade aus der Asche zu entnehmen, weil er dann weiß, daß eine Probe aus dem Coak, wieviel weniger beladene Asche in Zügen zu führen, sondern von dem wirklichen Verluste abzüglich, umso mehr, als er durch nicht so lauter, daß, wenn auf

seiner Eisenbahn der Verluste abnimmt, daß die Asche der Asche theils letzte Betriebskosten, theils abnimmt, so wird nach dem Maßstabe für jeden Locomotivfuhrer seine, gerade aus der Asche zu entnehmen, weil er dann weiß, daß eine Probe aus dem Coak, wieviel weniger beladene Asche in Zügen zu führen, sondern von dem wirklichen Verluste abzüglich, umso mehr, als er durch nicht so lauter, daß, wenn auf

T a b e l l e A.

Nr.	Bezeichnung der Eisenbahn	Verhältniß auf hundert Centner	Coak-Verbrauch bei der Leistung von 100 Centnermeten											
			bei Schwellen- und Pressenwegen.				bei Güterwegen				bei Arbeitswegen			
			Durchschnitt höchster Coak- Verbrauch		höchster auf hundert Centner		Durchschnitt höchster Coak- Verbrauch		höchster auf hundert Centner		Durchschnitt höchster Coak- Verbrauch		höchster auf hundert Centner	
			1884.	1885.	1884.	1885.	1884.	1885.	1884.	1885.	1884.	1885.	1884.	1885.
1.	Wittenberge - Berlin	1,15	1179	1207	11,11	11,11	7699	7694	3,04	3,10	1106	1111	3,01	3,01
2.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
3.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
4.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
5.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
6.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
7.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
8.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
9.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
10.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
11.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00
12.	Wuppertal - Elberfeld	1,15	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00	1000	1000	1,00	1,00

Bemerkungen: Die Verhältnisse sind nicht so speciell berechnet, sondern nur von einem, als typischen Beispiel.

T a b e l l e B.

Über den durchschnittlichen Coak-Verbrauch bei der Arbeit-Einheit von 100 Centnermeten auf einigen preussischen Eisenbahnen.

Nr.	Bezeichnung der Eisenbahn.	Verhältniß auf hundert Centner	Coak-Verbrauch für 100 Centnermeten				Bemerkungen
			auf der hiesigen Bahn				
			1884.	1885.	1886.	1887.	
1.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00	Die Verhältnisse sind nicht so speciell berechnet, sondern nur von einem, als typischen Beispiel.	
2.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
3.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
4.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
5.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
6.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
7.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
8.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
9.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
10.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
11.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00	Die Verhältnisse sind nicht so speciell berechnet, sondern nur von einem, als typischen Beispiel.	
12.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
13.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
14.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
15.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
16.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
17.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
18.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
19.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		
20.	Königsberg - Berlin	1,15	2,00	2,00	2,00		

des mines, ainsi que les décrets judiciaires 1810 pages en 1807; terminant en France et en Belgique depuis 1810 parties Liège a 2 Thir.
par un avant à la Cour d'appel de Liège; in-8, 11 parties Liège a 2 Thir.
Complet en 3 parties.

Lamé Fleury, E., ingénieur, Texte annoté de la loi du 21 avril 1810, concernant les mines, les salines, les tourbières, les carrières et les usines métallurgiques. In-8, XVIII-191 p. Paris, 5 fr.

Reveret, J., Législation belge des établissements industriels dangereux, in-8 de 361 pages Bruxelles a Thir, 24 fr.

Bayer. G., *Cocher Pains*. — *Recht*

Bessis, Joseph, ingénieur de première classe des ponts et chaussées,
Paris.

procedim a un studiu asupra
depinz l'orgine jusqu'au 1930, par Antoine-Louis de la Roche
maître général des ponts et chaussées et des travaux maritimes.
20 fr.

de Thomas tunnel, by Sir Thomas tunnel, London.
vapeur au tunnel and copper, dist. London.

avec, avec la carte de tout projet et la plan de la carte. In 4. \$11—
200 fr.

Westendstr. 4. Bismarckpark.

Martin, ingénieur des ponts et chaussées, Recherches expérimentales et techniques sur le percement de l'effluve de Paris. In-8, 44 p. La

Vallée, F., ingénieur en chef des ponts et chaussées, Études sur les mandations, leurs causes et leurs effets. Les moyens à mettre en

Holmann, Die C. E., Die Drucke nach eigenen Beobachtungen. 12. (VIII)
prakt. Anwendung. Mit 26 in den Text ged. Holzschn. 12 Sgr.

Lochers, J.-M.-J., *Traité de dessin, ou Essai théorique et pratique*

Paris.

de classer les eaux; la théorie des pompes ordinaires, etc. Nou-	
cette édition 14-18, Bar-sur-Seine	3 fr. 50 c

Strassen- und Brückenbau Eisenbahnbau

chasseurs, avec des annotations d'après le dernier état de la jour-

Winkler, R. *Paris*.

Gr. Fed. e. öffentliche Arbeiten bearbeitet. Na 10 Ko-
Bozia. 3 Tblr.

Stuttgart, 24. Okt. 1934. 1. Teil, 248 S.

conditions pour l'attribution des travaux, la série des prix pour les divers travaux, les quantités, les dates, les lieux de

YONGE. Handbook of railroad construction, for the use of American engineers, containing the necessary rules, tables and formulae for

askell, W. Davis. Railway construction, from the setting-out of the centre line to the completion of the works, containing instructions.

Seifmann, Fritz. Der Bahnhof der Berlin-Hamburger Eisenbahn in

Lachemmar, Alex., Des chemins de fer américains. Tronçons ou chemins de fer à chevaux. In-8, 104 p. et 4 planches. Paris. 4 fr.

Mémoire de Sam F. B. Morse, inventeur de la télégraphie électrique, adressé aux gouvernements européens, le 3 Mars 1844.

Stadt-Telegraphen Leitung, dr. in Berlin zwischen der Central-Station im König Postgebäude und des von dem (auf Berliner

Kriegl, Prof. Dr. Karl, Der Telegraph als Verkehrsmittel 27 8 (IX u 273 8.) Tübingen geb. 1 Thlr. 13 Sgr.

projet d'établissement d'un chemin de fer de Bayonne à Espagn par la vallée du la Nive et les Aldudes. Le S. M. C. Bayonne

Annuaire officiel des chemins de fer, publié par l'admini-

Ch. gamin de fer du Nord. Exposition. Grand no. cadens de

Reorganisation de l'administration des chemins de fer. Postes et

Wolfsbach, Prof. Jul., Lehrstuhl für Maschinenbau und Schiffbau.

Beurteile und Meckeln der Umtriebsmaschinen 3. und 4. L.

Test bench. Neue Folge oder 3. Bd. S. 14. - von Prof.

und technischen Anforderungen. Die Maschinen sind in der Lage, die Leistung zu steigern, die Kosten zu senken und die Qualität zu verbessern. Die Maschinen sind in der Lage, die Leistung zu steigern, die Kosten zu senken und die Qualität zu verbessern.

Witte, Schulbuchrevisor, Prof. Fritz Karl Herrm. Die Lehre
den einfachen Maschinenheiten. Mit einem Atlas und vielen
den Text eines...

Wiss, Oron, Ing.-r.	Die Bedeutung der transportablen Dampf- schiffe für den Land- und Seehandel nach eigener Nehal 1. Abt. Tafel 48 Berlin 1904	356
Ergay, Ad. d'	Tratté des machines à vapeur mobiles Détails de construction. 10-4, 13-1 1/2 Paris 1890	357
Laboulaye, Ch.	Des machines à vapeur mobiles mécaniques que moulent leur construction. 10-4 Paris 1890	358

Journal für die
des von A. L.
kung des III
wurde, aus C

Verhandlungen der Versammlung der Naturforscher und Ärzte zu
Göttingen 11 Bericht der Naturforschenden Classe
(Hft.) Kautschuk und Gummi 11 Bericht der Naturforschenden Classe
Denkmal, Formhäuser u. Berichte als Fortsetzung der
Erstausg. von Prof. Dr. H. Kautschuk 11 Bericht der Naturforschenden Classe
Jahrgang 1937 (ca. 24 B.) Mit Kautschuk 11 Bericht der Naturforschenden Classe
Berlin

Bulletin de la Société archéologique de France. 2^e série.
 XII. (1904) 4 fasc. 16 p. Paris.
 — 1906. Tome II. fasc. 2 et 3. 16 p. Paris.
 Annales de l'Association archéologique de Belgique. Tome
 1905. Tome XIV. Anvers. Par un
 Zentralkomitee der Vereine von Antiquaren, Vereinen
 Kunsthistoriker. (Neue Folge der Antiquarischen
 Vereinskunde der Vereine. (Jahrg. 1905.) 3 Hefen.

Mittheilungen des Gewerbe-Vereins d. des Königl.
 Reich. Bezirksamtes. — Reg. d. G. G. u. V. d. G.
 Jahrg. 1904 u. 1905. 2 Hefen. (43-48) 16 p.
 Heft 1. 1904. 16 p.

Mittheilungen aus dem Gewerbe-Verein d. des Königl.
 Reich. Bezirksamtes. — Reg. d. G. G. u. V. d. G.
 des Gewerbe-Vereins, Verbindungen und Lesevereine von

[illegible]

Portfeuille contenant des notes, des manuscrits, de l'Estimable
 relative à la construction, aux travaux de fer, aux
 cultures à la navigation, aux travaux de fer, aux
 des objets les plus intéressants aux travaux de fer, aux
 agricoles, des objets les plus intéressants aux travaux de fer, aux
 mass. ingénier des objets les plus intéressants aux travaux de fer, aux
 Année 1856 Im-4 A deux volumes

nung getragen wurde, auch von mehreren Königlich-Berechtigten Verträge zu einer Zusammenstellung der Baumaterialien-Verhältnisse ihrer Departements gemacht und dabei an beachtenswerthe Erfahrungen gesammelt sind, so veranlassen ich die Königl. Regierung, innerhalb 3 Monaten zu berichten, was von denselben in der letzten Zeit Rathung bereits gemacht worden ist, auch sich mitzuteilen darüber zu liefern, inwiefern ihre dergleichen Verhältnisse bestehen, die eine besondere Berücksichtigung wünschenswerth machen, und wie der wichtigste Zweck ohne eine zu große Belastung der Baubehörden zu erreichen ist, und ob es möglich erscheint, auch auf anderem Wege, als durch die bereits beschriebenen, Beiträge zu den Baumaterialien-Verhältnissen zu gelangen. Berlin, den 15. April 1857.

Der Minister der Handel, Gewerbe und öffentlichen Arbeiten.
von der Heydt.

An die Königl. Ministerial-San-Conferenz hier
auf vorstehende Königl. Befehlsverfügung.

Personal-Veränderungen bei den Baubeamten.

Das Königl. Majestät haben dem Regierungs- und Bauhauß-Ritter zu Merseburg den Charakter als Inhaber des Bauinspectorats und dem Bauinspector Vogt zu Leyk und Bergmann zu Breslau den Charakter als Bauhauß-Verwalter verliehen, sowie ferner die Eisenbahn-Bauinspektoren Möller zu Aachen und Oberbeck zu Chemnitz Eisenbahn-Bauinspektoren mit dem Range der Räte IV. Klasse ernannt.

Dem p. Löffler ist die Stelle des 1ten Mitglieds der K. Direction der Route zu Nürnberg und dem p. Oltmann die Stelle des technischen Mitglieds der K. Direction der Oberbayerischen Eisenbahn zu München verliehen.

Die Regierungs- und Bauhauß-Opfermann ist zum Verwalter der K. Commission für den Bau der Königsberg-Eisenbahn ernannt und von Breslau nach Königsberg i. Pr. versetzt.
Der Eisenbahn-Bauinspector Hoffmann zu Breslau ist zum technischen Mitgliede der K. Direction der Aachen-Düsseldorf-Rheinischer Eisenbahn zu Aachen und der Eisenbahn-Bauinspector Rumpold zu Posen zum Eisenbahn-Bauinspector ernannt worden. Dem Leutenen in der Betriebs-Inspector-Stelle bei der Breslau-Posen-Glogauer Eisenbahn in Breslau verliehen.

der Vienna-Strasse in Berlin.

Ferner sind zu Eisenbahn-Bauinspektoren ernannt:
der Eisenbahn-Bauinspector Rieger zu Breslau,
der Eisenbahn-Bauinspector Rehm zu Schwerin und
der Eisenbahn-Bauinspector Meitz zu Cöln.

Dem p. Rieger ist die Betriebs-Inspector-Stelle der Oberbayerischen Eisenbahn zu München, dem p. Rehm die Betriebs-Inspector-Stelle bei der Ostbahn zu Frankfurt a. O. und dem p. Meitz die Betriebs-Inspector-Stelle bei der Ostbahn zu Schwerin übertragen.

Ernannt sind ferner:

der Gräfl.-Stallberg'sche Bauhauß-Meister Meyer zum Kreis-Bauinspector in Lohrwerda, wobei der Wohnort des bisherigen Kreis-Bauinspektors zu Hirschberg verlegt ist,
der Kreis-Bauinspector von Viechahn zum Baumeister bei dem Kreis-Bauinspector zu Saarbrücken,
der Baumeister J. J. Dierckhoff zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Sargau-Pommern Eisenbahn in Posen,
der Baumeister Lent zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Odenburger (Wilhelms-) Bahn zu Rastatt,
K. Verwaltung der Hüttenwerke Königsbütte, Grömitz und der Baumeister Hirt zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Eisen-Posen-Glogauer Eisenbahn zu Lissa,
der Baumeister Magnus zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Ostbahn zu Nauen, und
der Baumeister Vogt zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Ostbahn zu Cöln.

Der Eisenbahn-Bauinspector Lange zu Chemnitz ist nach Königsberg i. Pr. der K. Commission für den Bau der Königsberg-Eisenbahn Eisenbahn-Verwalter worden; ebenso der Kreis-Bauinspector Kirchhoff von Landsberg a. d. W. nach Wehlen.

Der freiwillige Antritt der Kreis-Bauinspektoren Kewermann aus der Stelle in Herberg (Regierungs-Bezirk Merseburg) ist genehmigt.

Der Baubeamte Blumenhof in Halberstadt tritt am 1. Juli d. J. mit dem Charakter als Bauhauß-Verwalter der Kreis-Bauinspector Cöchin zu Preßlau am 1. Sept. d. J. in den Ruhestand.

Der Baubeamte Plautsch zu Königsbütte ist gestorben.

Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

Wohngebäude

Straße in Berlin

Das neu eröffnete Viertel
Situation auf Blatt 29 angegeben.

Sammlungspunkte der Hellen- und Thier-
straße der Graben-Straße. Je mehr die

nung getragen, worin aus mehreren künftigen Regierungen schätzbar Vorschau zu einer Zusammenstellung der Baumaterialien-Verhältnisse ihrer Departements gemittelt und dabei ein bemerkenswerter Erfahrungssatz gewonnen sein dürfte, so verleihe ich die künftige Regierung, innerhalb 3 Monaten zu beordern, was von derselben in der beschriebenen Richtung bereits geschehen ist, auch sich motivierend darüber zu äußern, insoweit im obigen Betreff Verhältnisse bestehen, die eine besondere Herabschätzung wünschenswert machen, und wie der beschriebene Zweck ohne eine so große Belastung der Bundeskasse zu erreichen steht und ob es zulässig erscheint, noch auf anderen Wege, als durch die Preis-Reductionen, Beiträge aus den Baumaterialien-Verbindungen zu erlangen.

Berlin, den 15. April 1857.

Der Minister der Handel, Gewerbe und öffentliche Arbeiten.
An die Kaiserl. Ministerial-Ram-Commissar
und obersteinst. Eingl. Regierung.

Personal-Veränderungen bei den Bauämtern.

Das K. Königl. Majestät haben dem Regierungsrath und Bauamt Ritter zu Merseburg den Charakter als Oberster Regierungsrath und den Bauinspector Vagt zu Lütz und Bergmann aus Berlin den Charakter als Bauamt verliehen, sowie ferner die Eisenbahn-Bauinspektoren Löffler zu Aachen und Oberbeck zu Chemnitz aus Eisenbahn-Ämtern mit dem Range der Räte IV. Klasse ernannt.

Dem p. Löffler ist die Stelle des Isten Mitgliedes der K. Direction der Ostbahn zu Hirschberg und dem p. Oberbeck die Stelle des technischen Mitgliedes der K. Direction der Obersächsischen Eisenbahn zu Breslau verliehen.

Der Regierungsrath und Bauamt Oppermann ist zum Vizepräsidenten der K. Commission für den Bau der Königsberg-Eylauischen Eisenbahn ernannt und aus Berlin nach Königsberg i. Pr. versetzt.

Der Eisenbahn-Bauinspector Hoffmann zu Breslau ist zum technischen Mitgliede der K. Direction der Aachen-Düsseldorf-Rheinischer Eisenbahn zu Aachen und der Eisenbahn-Bauinspector Rüppel zu Posen zum Eisenbahn-Bauinspector ernannt worden. Dem Letzteren ist die Betriebs-Inspector-Stelle bei der Breslau-Posen-Elbinger Eisenbahn zu Breslau verliehen.

Ferner sind zu Eisenbahn-Bauinspektoren ernannt:
der Eisenbahn-Bauinspector Siggert zu Breslau,
der Eisenbahn-Bauinspector Behm zu Schweidnitz und
der p. Siggert ist die Betriebs-Inspector-Stelle der

Obersächsischen Eisenbahn zu Breslau,
dem p. Behm die Betriebs-Inspector-Stelle bei der Ostbahn zu Frankfurt a. d. O. und
dem p. Behm die Betriebs-Inspector-Stelle bei der Ostbahn zu Schandlitz übertragen.

Ernannt sind ferner:

der Größlich-Stellungsbeamte Bauamt Meyer zum Kreis-Bauinspector in Lützenwerda, wohin der Wohnsitz des bisherigen Kreis-Bauinspector von Hirschberg verlegt ist,
der Kreis-Bauinspector von Viehbach zum Bauinspector bei dem K. Bergamt zu Saarbrücken,

der Bauinspector J. Ditzschhoff zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Stuttgart-Pommern Eisenbahn in Posen,
der Bauinspector Lent zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Odenberger (Wilhelms) Bahn zu Rastatt,
der Bauinspector Heim Treudung zum Bauinspector bei der K. Verwaltung des Halberstadter Königsbühnen, Gleiswirts und
der Bauinspector Hise zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Heide-Pomm.-Glogauer Eisenbahn zu Lüneburg,

der Bauinspector Magers zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Ostbahn zu Nohle, und
der Bauinspector Vagt zum Eisenbahn-Bauinspector bei der Ostbahn zu Chemnitz.

Der Eisenbahn-Bauinspector Lange zu Chemnitz ist nach Königsberg i. Pr. zur K. Commission für den Bau der Königsberg-Eylauischen Eisenbahn ernannt worden; ebenso
Wehlen.

Der freiwillige Austritt des Kreis-Bauinspector Ewermann aus der Stelle in Hirschberg (Regierungs-Bauamt Merseburg) ist genehmigt.

Der Bauinspector Himmelsbach zu Halberstadt tritt am 1. Juli d. J. mit dem Charakter als Bauamt und
der Kreis-Bauinspector Cebelin zu Preßburg am 1. September d. J. in den Ruhestand.

Der Bauinspector Plautius zu Königsbühnen ist gestorben.

Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

Original-Beiträge.

Wohngebäude aus der Victoria-Straße in Berlin, ausgeführt von F. Hitzig.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 20 bis 41 in Atlas.)

Die neu eröffnete Victoria-Straße in Berlin, deren Situation auf Blatt 20 angedeutet ist, gewährt eine Ver-

bindung des Kreuzungspunktes des Hellenor- und Thiergarten-Straßen mit der Gruben-Straße. Je mehr die

bis zu Kirche des Jahres 1856 3150 Kirchen neu oder umgebaut wurden. Diese kosten in runder Summe 84000000 Thlr., wovon 75000000 Thlr. durch freiwillige Beiträge zusammengebracht wurden. Mehrere Kirchen wurden durch einzelne Privatpersonen oder Familien ohne große Beihilfe erbaut. Die Thätigkeit der Gesellschaft ward hierbei stets geistig, wie aus folgender Uebersicht ersieht:

Von Jahre	neue Kirchen erbaut	neue Kirchen geweiht	vergrößerter Kirchen	neue Kirchen erbaut
1818 bis 1828	45	79	433	16538
1828 bis 1838	271	159	578	20830
1838 bis 1848	447	255	528	29704
1848 bis 1852	159	53	716	12170
also in 34 Jahren	892	528	1715	85296

Hierbei wurde hauptsächlich auf Vermehrung unbesserter Sitze gehalten, und zwar in dem Maße, daß unter der nagelbaren Zahl neuer Sitze 728981 unbesserbar sich befanden.

Die großartigste Thätigkeit wurde in dieser Beziehung im Bischöflichen Sprengel von London entwickelt, wo vom Irtatventorben Bischof gegen 200 neuen Kirchspiele gestiftet und Kirchen geweiht wurden, zu deren Neubau er persönlich circa 200000 Thlr. beitrug. Er erbaute ward die Kirche St. Stephens Flammstadt mit Pfarr- und Schulhaus ganz aus eigenen Mitteln, wie überhaupt die hohe und niedere Geistlichkeit sehr reichlich für diesen Zweck spendet. Keiner Stadt nimmt aber auch in so steigendem Verhältnisse an, als London, und in keiner war so unzureichend für das kirchliche Bedürfnis geworfen. So sah die Stadt im Jahre 1836 bei der ersten Ansprache des vorerwähnten Bischofs zur Gründung des Londoner Kirchenbaufonds (137000 Einwohner) es befanden sich aber in allen Kirchen der Stadt nur 101682 Sitzplätze, also für kaum ein Zehntel der Seelsuchzahl ausreichend, während nach der Vermehrung auf ein Viertel derselben (auf dem Lande rechnet man ein Drittel) und Gewinns von etwa 3000 Reuten als den gerechten Zustand bezeichnet. Man brauchte hiernach in Gans 379 Kirchen, hatte aber mit Hineinrechnung aller Privat-Capellen der Diocesen etc. nur etwa 100 mit 140 Geistlichen. Das gewachte Ziel ist aber auch selbst bei jener Erstausnahme erregenden Veranlassung von Geldmitteln noch nicht erreicht, und der jetzige Bischof von London klagt in seiner letzten Ansprache, daß es selbst nicht möglich gewesen sei, in den letzten Jahren für den jährlichen Zuwachs von 40 bis 45000 Einwohnern in London die nach jener Berechnung erforderliche Zahl neuer Kirchen zu bauen, indem im gerechnet wurden seien, wogegen etwa 11000 erforderlich gewesen wären, und daß im Ganzen von Jahre 1836 bis 1854 für die Zunahme der Bevölkerung von 800000 Seelen nur 106000 Kirchenplätze beschafft seien. Im Jahre 1856 waren dagegen 16 neue Kirchen in der Aus-

führung begriffen, darunter 2 eiserne für vorläufigen, vorübergehenden Gebrauch zu 500 und 750 Sitzen. Zu jenen Neubauten vom Jahre 1836 bis 1854 gehören auch 146 neu gebaute Pfarrstellen und Schulen für 20000 Kinder. Durch die Verwendung von 266000 L. St. oder circa 182000 Thlr. aus diesem Fonds ist ein Gesamtvermögen von doppelten Beträge hervorgerufen worden.

Die Beiträge kommen ein durch kirchliche Colleen und gelegentliche Sammlungen, sowie durch fortgesetzte Subscriptions-Einzeln, welche in London, schon seit 1711, L. St. häufig über 100 bis 1000, in 3 bis 4 Fällen aber bis 10000 L. St. oder circa 7000 Thlr. betragen haben, sowie auch einzelne Personen den Bau und die Ausattung einer Kirche ganz aus eigenen Mitteln übernahmen. Hierbei wird es freigegeben, die Gelder in den General-Fonds oder für Pfarrhäuser, zu Dotierung der stiftlichen werden, geschweht, und die Zahl derselben beträgt oben genannten Zeitraum 29.

Die Haupt-Gesellschaft für den Neubau, die Erweiterung und Herstellung von Kirchen hat die Aufträge des Lokal-Committee zu prüfen und, je nach dem Bedürfnis auf höchstens 500 L. St. oder 3500 Thlr. begrenzt werden, zu gewähren, wenn erforderliches Falles den Neubau ganz auf eigene Kosten zu bestreiten. Der Vorstand giebt vierteljährlich Berichte über seine Thätigkeit mit nach in kleinen Flugschriften, in denen heraus, und auf Fortschritte im Kirchenbau, und einzelnen Blättern richtung einzelner Gebrauchsgenstände, z. B. der Heizung und Lüftung der Kirchen, der Fenster u. w. aufmerksam, um diese Punkte bei Aufstellung neuer Pläne an berücksichtigen. Für diesen Zweck hat sie sich mit Architekten und anderen Techniken in Verbindung gesetzt, mit Praktischen zur Untersuchung möglicher Vervollständigung, und theilt sie oft Beförderern mit Erfahrungen in Beziehung auf Technik, zweckmäßige Anordnung und Kostenveranschaulichung begriffen sei, dabei aber so wenig Mittel als möglich in Anspruch zu nehmen. Durch diese unerlässliche Anwesenheit, rung bei einer außerordentlich großen Zahl von Annehmungen ist es auch erreicht worden, daß die meisten neuen Kirchen in England, wenn auch nicht zu allen mit Opus ausgeführt (zu denen es übrigens auch nicht fehlt), doch zu den für den jetzigen Stand der Architektur und dabei meistens den landwirthschaftlichen Styl aus neuerer Zeit gehören möchten. Hierbei mußte man allerdings von den kirchlichen und historischen Anschauungen Englands, welche von denen fremder Länder

oft sehr abweichen, ausgehen und bei der Beurtheilung dieser individuellen **Maassstäbe** zulegen. Die Kirchen zeigen den Charakter **des Ensembles, der prägnanten Formgebung und der besten** **Ordnung und Reinlichkeit, im Aeußeren nicht selten nach** **das** **Stroben nach** **höchster Schönheit, allerdings nicht selten** **nach innerem Geschmack** **— in zu sehr** **verschiedenen Formen und ungünstigen Verhältnissen.**

Für die Aufstellung von neuen Kirchen-Entwürfen hat die Gesellschaft eine Sammlung von Vorschriften aufgestellt, welche neben jeder einzelnen Mittheilung den Architekten als Richtschnur abzugeben werden. Letztere verwenden daraneits eine große Sorgfalt auf die Ausarbeitung, und liefern unsichere vollständiger und auf überprüfbarer Zeichnungen, als man in unserem Lande zu sehen gewohnt ist. Es werden dabei in den Bauern Häusern die Art der Dachbinder, vieler Uebersicht in Vorkehrungen mit der Anordnung des Baues, gebührt, so daß überall architektonische Ordnung und Zusammenwirkung herrscht. Dabei Assen, mit eingetragenen Abmessungen versehen, deutlich zeigen, so daß die Ausführung nach denselben sehr erleichtert und jede Verwirrung, jedes Mißverständniß und Stylkram in einfachen starken Linien angeführt.

Die von der Gesellschaft angegebenen Kirchenbau-1200, nur in einer einzigen Ausdehnung und auf 240 bis eingetragten. Hierfür sind die nachstehenden Vorschriften aufgestellt worden, welche der unterzeichnete Bewerker, sowie eigene Beobachtungen und Bauerkunden in eingezeichneten Zeilen beigefügt hat.

Es werden zuvörderst folgende Zeichnungen verlangt:

1) Eine Grundriß der Zahl und Stellung der Kirchen und ihrer Sitze. Hat daher die Kirchen Emporen, so

2) Aufriß der Kirche Emporen, so

3) Längerschnitt des Fusses.

wenn nicht beide gleich sind, sonst reicht ein einziger der Innern zeigen.

Als Maassstab 1 Zoll auf 1 Fuß. Die Stärken der verschiedenen Theile des Gebäudes und genau ist der Fundamente und der Vorpränge, die in genau im Querschnitt zu zeichnen und ebenfalls in Zahlen angeben.

4) Eine Zeichnung der Dach-Constructio nach

nach Bauren, Jahr VII

dem Maassstab von 1 Zoll auf 1 Fuß, mit genauer Angabe des Verbandes und der Maass der Hölzer, so wie aller Vorrichtung zur guten Ventilation des Gebäudes.

5) Die Constructiozeichnung der Emporen, wenn dergleichen angebracht sind, im Maassstab von 1 Zoll auf 1 Fuß, mit Maass und Beschreibung.

6) Ein Situationsplan in nicht kleinerem Maassstab als 1/4 Zoll auf 1 Fuß, welcher die Lage der Kirche, die Zugänge, die vorstehenden Punkte und die Wasserleitungen (drains) zeigt, mit einem Proßl des Kirchhofes und mit den Maassen der etwaigen Abweichungen von der Horizontal-Ebene.

7) Eine Beschreibung von der Natur, der Lage des Erdreiches und von dem Tauglichkeit für die Fundamentierung; die Angabe der Einströmung der nächsten Gießbude, und ob eines derselben etwa der Kirche Licht nimmt.

8) Eine detaillierte Nachweisung sämtlicher Arbeiten mit dem Maasse und Vorschriften für die Ausführung; und

9) Ein detaillierter Kosten-Ausgleich.

Für den Entwurf selbst aber worden folgende Vorschriften zur Beachtung empfohlen:

1) Lage. In der Mitte der Gemeinde = trocken, wo möglich auf einer Erhöhung, doch nicht auf einem hohen und steilen Hügel oder Berge; entfernt von Geräusch, als von Dampfmaschinen, Bergwerksanstalten, geräuschvollen Gewerben und Manufacturen; — abgetrennt durch Fuh- und Fahrwege, aber nicht allzunahe an Hauptstrassen, durch deren Lärm der Instructionen gestört werden könnte. Die Gebäude muß so viel als möglich von Ost nach West gerichtet sein.

Mit dem den Engländern eigenenthümlichen Sinn für Zweckmäßigkeit und malerische Schönheit werden für Zweckmäßigkeit und malerische Schönheit gehalten die Punkte für neue Kirchen vorzüglich zu berücksichtigen, und die Umgebung nutzt man gern zu Gunsten. War es unvermeidlich, Kirchen in gedrängten vollen Straßen zu bauen, so sucht man neuerdings in London diesen Mangel durch Holzpfeiler im Areal der Kirche zu verbessern.

2) Styl und Form. Kein Styl scheint in Altgemeinen für englische Kirchen passender als der gotische des Landes, wie er sich in verschiedenen, auf einander folgenden Perioden ebenfalls auszeichnet. Die gotische (romantische) Styl ist ebenfalls auszeichnet. Vorher mit gewissen Umständen eigenenthümlich. In der That, besonders wenn das Baumaterial aus Holz besteht, die Gesellschaft empfiehlt eindringlich, — Aufsehen. In den Verhältnissen und in der Haupt- und Seitenwände in den Details guten alten Muster zu folgen möge. Nur in Ausnahmefällen ist das Folgende. Wäre die 21 Fuß mit einem Dach zu überdecken. Die Hölzer der Seitenwände des Schiffes

geringer sein, als der Viertel der Weite. Für Stadtkirchen sind Kirchen in Basiliken-Form nach die Höhe der Mauerwerk ausnehmend vergrößert werden. Für geistliche Kirchen sind die besten Formen entweder das Kreuz, bestehend aus dem Haupt-Schiffe, dem Quer-Schiffe und dem Chöre, oder das dreifache Quadrat, welches aus dem Schiff, zwei oder ohne Seiten-Schiffe, und dem Chöre (in englischen Kirchen fast nur rechtwinklig zusammenge setzt ist. Für eine Capelle ist auch das einfache Oblong, dessen Länge mindestens zweimal so groß als die Breite, zulässig.

Wenn die Mittel nicht ausreichen, einen Plan vollständig auszuführen, obgleich er ganz gewiß wäre, oder wenn die Verhältnisse nachbarlicher Grundstücke es wahrscheinlich machen, die Vollendung des ganzen Plans in nicht so ferne Zeit zu erreichen, so ist es besser, die Ausführung eines Theils des ursprünglichen Planes, z. B. der Seiten- oder Quer-Schiffe, oder des Thurses, der Zukunft zu überlassen, als die Vollendung des Ganzen in geringerem Maßstabe zu betreiben. In einem solchen Falle sind die betreffenden Mauerwerk, Bogenöffnungen etc. einestheils so zu bauen, daß alles das wirklich als vorläufig und das Gebäude als unvollendet erscheine, doch zugleich nicht ohne schädliche Berücksichtigung des Schicksals.

Bei der Vorliebe der Engländer für mittelaltliche Architektur findet man nur selten Kirchen in einem andern Styl angeführt, und dann gewöhnlich mit weniger Glück. Theils der Zweckmäßigkeit, theils der Kosten-Ersparung wegen lieh man tiefe und wenig lange Kirchen, so daß der Raum für die Gemeinde des Quadrats ziemlich nahe kommt, und eine Kirche für 1100 bis 1700 Personen mit Lichten 50 bis 54 Fuß breit und mit Ausschluß der Vorhalle, der Treppenhalle und des Chores 70, höchstens 60 Fuß lang ist. Bei dieser großen Weite und einer mäßigen Mauerhöhe von 23 bis 30 Fuß erscheint der lichte Raum freilich ziemlich niedrig und gedrückt, wenn nicht Basiliken-Anordnung mit hohem Mittel-Schiff gewählt wird. Auch ist die Form und Anordnung der Giebel, wo dies Mißverhältnis sich besonders herausstellt, nicht selten nachtheilig. Neuerdings hat man die Anlage von Engländern in kleinen Kirchen meist aufgegeben und dadurch die Höhe der Kirche auf's Aeusserste beschränkt. Selbst die Orgel-Emporie am Westgiebel fällt weg, und man errichtet ein kleines Orgelwerk nach dem Beispiel des Mittelalters in der davor gesetzter Höhe über der Sacristie, oder Fuß nach vergitterten Abakus (Cancelli). Hierdurch kommt die Fenstergruppe im Westgiebel so schwerer Wirkung. Da nun dabei der höchste Höhe stets der Dachraum zugehört wird, so erscheint derselbe selbst bei der geringen Mauerhöhe von circa 18 bis 19 Fuß in der Regel unweichend. Dagegen wird die äußere

Ansicht sehr unbedeutend, und ein großer Theil der neuen Kirchen von mäßiger Ausdehnung stellt sich wie in den Boden versunken dar und ist besonders in der Nähe größerer Privathäuser von höchst gedrückter Wirkung. Bei diesen Mauerhöhen dürfen sich die Dächer keine weite Spannung haben, wenn sie nicht unverhältnißmäßig große Erscheinung annehmen, und zur Vermeidung des Seitenschalles, beim des gotischen Stiles sehr spitz sein müssen. Daher ist das übrige nicht günstige geringe Weite der Dächer haben, vorgezeichnet. Es bildet sich überhaupt ein durchgehend so kleiner Maßstab, daß auch die geringe Breite erhalten müssen und dadurch für die gute Eiche der Kirche unzureichend werden, wenn in erheblichen Aufbauen noch über das Dachgesims hinaus fortsetzte.

3) Fundamente. Sie müssen nöthigenfalls mit gut bedeckten Abhang-Cantilen oder Drain-Röhren umgeben sein. Bei zweifelhaftem Boden wird man die Vertiefung der Fundamente so beiden Seiten, als durch kostspieliger Arbeiten sichern. Bei englischem oder unsicheren Grunde ist Concret (beton) vorzuziehen vor jedem andern Material zu empfehlen.

Unter den Kirchen sollten keine Grabstätten gleichzeitig mit der Kirche erbaut werden, welche Eingänge von unten und mit Absperrung aller Luft- igeud Gräber, innerhalb der Kirche; auch sollten die Aussegnungen, angelegt sein.

Bei neuen Bauten wird überhaupt fast nur Con- cret zur Fundamentierung angewandt. Man hält die Fundamente vorzuziehen; 2 bis 3 Fuß stark, und läßt sie auf jeder Seite 1 bis 1½ Fuß vor dem gemauerten Fuß der Außenmauer 4 bis 5 Fuß breit wird.

Da man fast überall in den Flüssen etc. groben Kies mit Geröll findet, so ist es gut und wohlfeil her- zuheben. Man mischt höchstens ½, mindestens ⅓ des damenten der Parmententhäner gebrachen, aufzuwerfen nach ½ Eisenachse und Guss hinzu. Der angestrich- te Kalk ist meistens etwas hydraulisch.

4) Aeren oder der Raum unter der Kirche etc. Es wird sehr viel zur Erhaltung der alten Kirchen beitragen Aera (ein offener Graben), wenn eine gepflanzte, offene Aera (ein offener Graben), nicht weniger als 18 Zoll breit, rund um denselben angelegt, 6 bis 8 Zoll unter dem inneren Fußboden gesetzt und durch Drain-Röhren

gemeine Regel gilt, daß die Mauerstärke nicht geringer sei, als die Weite folgt:

Höhe der Mauer und Spannweite des Daches	Stärke der Mauer		
	Für die Aus- führung in Quader der ersten Größe, oder in Eingeln	Für die Aus- führung in Ziegeln mit Bruchsteinen verbunden	bei Anwen- dung von ge- ringen Flies- steinen, Plän- keln oder unregelmäßigen Bruchsteinen
bei einer Höhe von weniger als 20 Fuß und einem Dache von 30° Steigung nicht weniger	1 Fuß 10 Zoll	1 Fuß	1 Fuß 3 Zoll
zwischen 20 und 30 Fuß hoch und in- klusive mit einem Dache von 30° Steigung	1 Fuß 5 Zoll	1 Fuß 5 Zoll	1 Fuß 6 Zoll
mehr als 30 Fuß hoch	1 Fuß 7 Zoll	1 Fuß 9 Zoll	1 Fuß

Die Arcaden-Mauern (Basiliken-Arcaden) werden von den Pfeiler-Capitulen, Giebelmauern vor 21 Fuß bis zur halben Dachschiefe hierbei gemessen.

Die obigen Maße sind unter der Voraussetzung gegeben, daß vor der Mauer Strebepfeiler von einiger Solidität und eine dem Styl entsprechende Form unter den Dachbinder angenommen sind. Ohne dieselben muß die Mauerstärke größer sein, ebenso, so bald die Spannweite des Daches mehr als 24 Fuß beträgt.

Weder Cement noch irgend eine andere Art von Putz darf an der Außen- oder der Mauer angewandt werden. Ist die Mauer auf beiden Seiten aus Haustein mit innerer Ausfüllung von unregelmäßigen Bruchsteinen gebaut, so muß große Sorgfalt auf den Verband beider Seiten verwandt werden, indem sonst die Mauer einem theilweisen Sturz nicht widerstehen wird.

Mauern aus Flies- oder unregelmäßigen Bruchsteinen müssen Binderschieben aus Haustein oder Ziegeln und Pfeiler von diesem Material in gewissen Zwischenräumen erhalten, die wenigstens 4 Zoll vor der äußeren Fläche vorragen.

Die größte Sorgfalt muß auf die Güte des Mörtels verwendet werden.

Es ist von besonderer Wichtigkeit, daß beim Bau der Kirchen die Mauer nicht so schnell aufgeführt werden, daß eine reichliche Zeit zum Ausrechnen derselben vor dem innern Ausbau verbleibe. Daher ist der Plan zu lesen so festzustellen, daß, nachdem die Mauer im Frühherbst unter Dach gekommen sind, der Ausbau bis zum Frühjahre verschoben werde.

Bei neuen Vorschritten ist vorausgesetzt, daß das Dach aus durchreichende Balken auf die Mauerbänke aus Holz sucht; daher die Anordnung von Strebepfeilern.

Regelmäßig sieht man bei neuen Kirchen Abwei-

chungen von der hier vorgeschriebenen Mauerstärke; bei 30 bis 32 Fuß Höhe und oben so weiten Spannweiten sind die Mauern fast nie stärker als 2½ Steine = 1 Fuß 10 Zoll englisch (ein Ziegelstein misst 9 Zoll gegen 4½ Zoll x 2½ Zoll englisch), bei geringerer Höhe dagegen nur 1 Fuß 6 Zoll oder 2 Steine stark. Bei dieser Stärke vermauert man rund um, etwa alle 15 chem Basiliken, sogar eichene Kreuzbänke, um die Mauern zusammen zu binden.

In Beziehung auf den Bau mit Formsteinen und mit Ornamenten aus gebranntem Thon sehen die Kirchen Englands denen in Deutschland sehr nach. Von dem schönen Ziegelbanten im nördlichen Deutschland finden sich dort keine Spur, weil man überall zu den neueren Zeiten hat man auf unsere Ziegelbanten als unzeitlich hingewiesen.

7.) Das Dach. Die beste Dachdeckung ist die von Blei, welches nicht leichter als 7 Pfd. auf den QFuß genommen werden soll; oder Kupfer so mindestens 22 Unzen (11 Pfd.) auf den QFuß; Wattenrand- oder blauer Schiefer, in anderen Gegenden von Staffelschiefer, leichtes oder dünne Steinplatten (stone tiles) sind vielleicht die leichteste gute Bedeckung.

Alle Schiefersteine sind mit Kupferblei zu befestigen.

Flache Balkendecken sind der gotischen Architektur nicht angemessen. Nicht der Steinschlag macht die beste Wirkung für das Innere ein freier Dachstuhl, wobei die einzelnen Hölzer zu sehen sind. Es ist aus wissenschaftlicher, das Dach stiel zu kalten, entsprechend der gewählten Architektur-Periode. Wird eine gefaltete Decke vorgezogen, so muß diese Täfelung nicht etwa bei niedrigen und weit gespannten Dachverbänden sind horizontale Ankerbalken nötig, dagegen hält sie am gemauerten Dachverbänden.

Betrifft die Konstruktions der Binder mehr als 12 Fuß, so müssen Zwischenbinder angewandt werden. Der Zwischenraum zwischen je zwei Spalten betrage nicht mehr als 12 Zoll.

Es muß ein freier Raum von nicht weniger als 2 Zoll zwischen der Unterseite der Ziegel oder Schiefer und der oberen Fläche der Schalung oder der Sparren oder der Ouplatten verbleiben.

Wa Balkenköpfe in den Mauern liegen, müssen sie in Binden liegen oder auf Auskragungen oder in Binden liegen, in welchen ein Zwischenraum für Luft zwischen Holz und Stein gelassen ist.

Die Dachverbände sind, wie überhaupt alle Zimmerwerk in England, aus sehr schwachen Hölzern, welches nahe an einander gelegt und häufig unterteilt wird, gefertigt. So sind die Sparren 3 und 5, sogar

Thürme flach abgedeckt und nur mit Ecksteinen, die in kleine Thürmen auslaufen, versehen. Haben aber die Thürme hohe Spitzen, so sind sie immer gemauert, und die Beispiele alter Kirchen sprechen für die Dauer dieser Construction. Das Mauerwerk der Spitzen, so es von Ziegeln oder Quadern ist, ist höchstens 9 bis 12 Zoll stark, ja die alten S. Mary- und Crossgate-Kirchen in York haben über 60 Fuß hohe, 4½ Zoll stark gemauerte Spitzen. Es ist aber der vortheilhafte Mauer oder Cement angewandt. Verschränkung ist selten darin zu finden, höchstens wird auf alle 12 bis 15 Fuß Höhe, wie bei den Kirchenwänden, ein schwaches Bandstein in einigen Lagerlagen eingelegt und vermauert. Aber auch in unserem Vaterlande sprechen die Erfahrungen für gemauerte Spitzen.

Das glänzendste Beispiel trefflicher Erhaltung giebt die 117 Fuß hoch, gleichmäßig 12 Zoll stark in Ziegeln gemauerte Spitze der S. Martin-Kirche zu Landshut, bei welcher eben so wenig eine Verankerung sichtbar ist. Kleiner Thurmspitzen an anderen Orten nicht zu gedenken. Diese Construction ist daher im höchsten Grade nachahmenswerth.

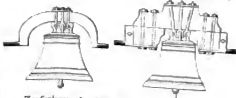
Bei Ausführe in Mauerziegeln sind doch die feineren Spitzen der kleinen Thürchen, etc. wie die profilierten Kanten der großen Thurmspitzen aus Mauersteinen construiert. Statt der höheren Jalousieisen werden man häufig Schieferplatten an, die jalousieähnlich in die Fenster-Oeffnungen eingemauert werden; in letzterer Grund Jalousien von Zinkblech. In nach dem Styl der Kirche sind die Thürme mehr oder weniger hoch; immer aber sind sie auf das geringste Maas, sowohl in der Grund- als Höhenanordnung, zurückgeführt, und machen deshalb, namentlich in Beziehung auf letztere, oft wenig Wirkung. Dass kommt, daß die Oefnungen, welche meistens in quadratischer Grundform gleichmäßig bis zum Anfang der Spitze aufliegen, wenig Wechsel und Interesse bieten. Die schönen deutschen Pyramidenformen, bei welchen über einem viereckigen Unterbau ein zierlicher Abstreichen mit hoher Spitze und mit den mannigfaltigsten, reichen Uebergängen zu der wechselnden Form sich erhebt, sind in England fast unbekannt, wenigstens in der Deutschland nicht seltenen Schöpfung nirgend zu finden. Meistens steht die schreckliche Spitze ohne viel Vermittelung auf dem Mauerkörper von quadrater Grundform. Nur die Giebelkronungen der oberen Thurmfronten, die sich über das Dach erheben, oder besondere Dachrücken, die sich über das Dach erheben und steil zur Pyramide oder anderen Anlaufe der Abdeckung der Kiken, seltener Fächerkronungen und Pinnaken, bilden jene Vermittelung zwischen dem Mauer und Spitzen der Thürme.

Die Mauerstärke ist bei verhältnismäßig großer Höhe der Thürme sehr gering, oft kann bedeutender

als die Kirchenmauern. Da bei dem Gebrauche kleiner Glocken die Thürme keine großen Erschütterungen erleiden, so ist auch kein besonderer Nachdruck in England vielfach Vorrichtungen, um die Erschütterungen beim Laufen zu schwächen, namentlich auch die gebohenen Glockenhebel, durch welche die

Kleiner Glockenhebel.

Anwendung auf hölzernen Balken, besonders bei kleinen Glocken.



Zapfenlager der Höhenlage des Glockenhebels wird. Die Glockenhebel sind niedrig und schwer, und stehen auf besonders schweren Schwelmen, die auf den Balken (letztere auf Consolen) ruhen.

10) Fenster. In gotischen Kirchen, wo nicht etwa gemauerte oder gemauerte Glas (Grossen) angewandt ist, muß das Glas in kleine, am besten viereckige Scheiben geschnitten werden. Wapp-Fenster sind vornehmlich zu empfehlen, und sie sollten für die Ventilation der Fenster-Oeffnungen angebracht sein. Bei Holzfenstern sind Kupferbleche, um sie an die Windweiser so leicht denken und durch die Bewegung des Windes verkleidet werden. Das Glas muß in Holz von beiden Seiten verkleidet werden.

Das unangenehme Ansehen, welches durch die innerhalb herab hängende Nase verursacht wird, ist dadurch zu vermeiden, daß man eine kleine Kupferrinne Feuchtheit aufzufangen und durch Röhren nach außen zu leiten. Diese Vorrichtung wird das Gebäude auch kann nach der Vertheilung des Feuchtheits 1½ Zoll hoch.

Es wird von guter Wirkung sein, die Fensterabschlüsse so hoch als möglich über die obere Kante der Sitzes zu legen.

In den besseren Kirchen in vielfach mit gemauertem Glas angewandt, in den Chorfenstern aber fast ausschließend aus Glas, welche den Lichtstrahl in die Chöre einströmen. Die vorstehende Abkürzung des Fensterschwanzes ist, zumal in kleineren Kirchen, nicht aus, und in größeren Kirchen bei stärkeren Condensationen der Feuchtheit besonders wichtig. Zeichnungen genügen für diesen Zweck.

röhren angeschlossen, um Staub sehr zu vermeiden. Wird eine kräftige Ventilation gewünscht, so erzeugt man bekanntlich durch schwache Erwärmung der Luftcanäle, häufig durch Aufströmen, einen aufsteigenden Luftzug und dadurch eine schnelle Entweichung der Luft. Auch das System ist vielfach in England zur Anwendung gekommen, weshalb auch die Lüftung fast immer mit der Heizung des Raumes in Zusammenhang gebracht wird. In Schulzimmern wird diese Lüftungsweise im Winter leicht durch eine vertical in Ofen eingestakte Chanostreife, in welche die Luft in der Nähe des Fußbodens eintritt und nach dem Schornstein geführt wird, im Sommer aber durch Verbindung der Luftcanäle mit einem Küchen-Schornstein oder durch schwache andrerseits Heizung derselben leicht erreicht. Je nach Röhren in den Ofen können auch, wenn es milder der Leitung nach dem Schornstein noch nur freie Ausmündung über der Decke des Ofens erhalten, sehr zur gleichmäßigen und guten Erwärmung des Zimmers benutzt werden, weil sie die kalte Luft vom Fußboden abziehen und durch die nach und nach aus den höheren Schichten sich erhebende warme Luft ersetzen.

Die Erfahrung lehrt, daß man leicht die Lüftungsvorrichtungen zu eng und klein, und ebenfalls unzureichend anlegt. Ein Uebelthum ist hierbei keineswegs nachtheilig, da die Vorrichtungen ganz oder zum Theil abgeschlossen und sauer Gebrauch gestatt werden können.

13) Schornsteine und Heizung. In allen Fällen sollen wenigstens 1 Schornstein angeordnet werden; sie müssen vollständig festsicher und 16 Zoll von allen Holzwerk entfernt sein. Sie sollen so wenig als möglich häufig in die Augen fallen, aber auch nicht unter der Form irgend einer ornamentalen Ausbildung des Gebäudes versteckt werden.

Die Heizung der Kirchen wird in Fällen, wo nicht viel Kosten aufgewandt werden dürfen, durch eine einzige niedrige Ofen, die zweifels sehr nützlich in der Mittelnische der Kirche stehen, bevorzugen. Bei mehr Mitteln ist Wasserheizung mit engen Röhren, nach dem System von Perkins, und mit weiteren, die in einem durchbrochen abgedeckten Canal unter dem Fußboden liegen, vorgezogen.

Die Erwärmung der Kirchen bildet einen ebenso wichtigen Gegenstand der Aufmerksamkeit der Kirchen-Baugesamtheit, als deren Lüftung. Es sind deshalb vielfache Erkundigungen über die Erfolge verschiedener in neuen Kirchen ausgeführter Heizmethoden eingegangen und in den vierteljährlichen Berichten oder in zwanglosen Blättern veröffentlicht worden. Namentlich hat man folgende Fragen aufgestellt:

- 1) Welches ist die beste Heizungsweise für Kirchen?
- 2) Welches System oder welcher Plan der für die

beste erklärte Heizungsweise erwies sich am wirksamsten?

- 3) Welche Schwierigkeiten ergeben sich bei der Heizung von Kirchen, durch welche das Obere Mithalten derselben erklärt werden kann?
- 4) Ist nicht auch ein Grund des Mithaltens in der Unmöglichkeit der getrockneten Mauersteine zu suchen?
- 5) Sind nicht bestimmte Abmessungen für die Röhren oder Canäle im Verhältnis zum oblichen Inhalt der Kirchen festzustellen?
- 6) Woher ist der Zug, worunter gewöhnlich in gewissen Kirchen geklagt wird, zu erklären, und wie ist derselbe zu beseitigen?

Diese Fragen sind im Wesentlichen in folgender Weise beantwortet worden:

Zu 1). Im Allgemeinen wird die Wasserheizung als die Vorsehung gegeben, wo die allerdings großen Kosten der ersten Einrichtung nicht in Betracht kommen. Man legt die Röhren unter den Fußboden, nach 4 Zoll Weite und führt sie von einem kleinen Kessel nach einem Ausdehnungsgefäß hin. Die zu strömende Luft wird von unten eingesaugen und sich erhebt, nachdem sie am Kessel und in den Röhren sich erwärmt hat, durch Gitter im Fußboden nach der Kirche aus. In großen Kirchen machte die Luft-Erneuerung nicht immer notwendig, sondern die Luftcirculation für die bessere Erwärmung von Erfolg aus. Die Rückleitungs-Canäle setzen die kalte Luft rein. Es wird besonders empfohlen, eine größere Menge vorzusehen, als die in großen Kirchen erforderliche Luftmenge, sowohl wegen der Verminderung starker Gemüthsheit der erwärmten Luft.

Muß auf Kosten-Ersparnis besonders gesehen werden, so wird die Heizung mit warmer Luft, Canalsheizung empfohlen; auch ist mehrfach die Canalsheizung zur Beförderung des Zuges hoher Kirchen empfohlen.

Zu 2). Als Heizapparate für Wasserheizung werden hauptsächlich solche empfohlen, welche viel Holz verbrauchen dem Feuer ansetzen, worüber verschiedene Punkte gegeben sind.

Für die Luftheizung hat sich besonders der sogenannte Kessel-Ofen (Gill Stove) der Herren Stuart und Smith bewährt, welcher selbst für große Kirchen von 300000 Cubikfuß Luftraum bei 60° F. 100° F. Höhe ausreichend befunden wurde. Das Wesentlichste dieses Ofens besteht in Folgendem:

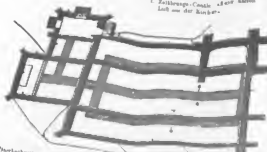
Da beim eisernen Schmelz- oder schmelzartigen Heizen die Luft überhitzt, verbrannt und verdorben wird, so ist das Constructions-System des Kessel-Ofens dahin gerichtet, durch ein des Ofens um-

gehende Metallfläche demselben so viel Luft zuzuführen, daß diese nie verbrannt wird. Dies wird erreicht durch eine Reihe kleinerer Platten, "Kleinen" genannt, die mit einem kleinen Zwischenraum aneinander geschachtelt sind. Die Zahl und Größe dieser Platten

Die Zahl und Größe dieser Platten
von dem zu heizenden Luftraum
abhängig. Je größer der Raum,
umso mehr Platten sind erforderlich.
Die Platten sind in einem Abstand
von 10 cm voneinander angeordnet.
Die Luft strömt durch die Platten
von unten nach oben. Die Platten
sind so angeordnet, dass die Luft
von unten nach oben strömt.
Die Platten sind so angeordnet,
dass die Luft von unten nach oben
strömt. Die Platten sind so angeordnet,
dass die Luft von unten nach oben
strömt.

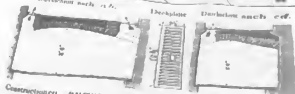


b. Kieferne Kautschukflur: durch
Harz, welche an sich ein
durchgezogenes wasser- u. luft-
tichtes
c. Zellkern: Caudal: auf der Haut
laut aus der Kiefer-
...



Derlethum nach 12. 10.

1 Deckplatte 12



Constructionen angewandt. Die Vordichtung wird
dadurch vermittelt, dass die Fugen der halbrunden
Steine mit einem dicken, weichen Material ausgefüllt werden.

$$\text{Siemens (B}_2\text{-system). } f = h \cdot \mu, \quad \forall f \in \mathcal{F}.$$

Decksteine des Canales durch übergelegte Bandelern gegen das Aufspringen mehr gesichert werden, nachdem sie gut mit Portland-Cement gedichtet sind. Auch würde sich eine gefaltete Fuge empfehlen.



- Rosch's Gas-Ofen
- a. Quering mit Brennstoff.
 - b. Thüre zum Ausblenden.
 - c. Abzug der vom Brennstoff
brennenden Luft.
 - d. Luftvermischungs-Mischer.

Gas-Ofen werden auch nebenstehender Figur so
construirt, daß die verbrannte Luft weggeliehet wird,
indem sonst die Gasheizung erfahrungsmäßig Dampf
und Nässe erzeugt.

Zu 3) und 4). Die Unzulänglichkeit mancher Apparate wird den Umständen zugeschrieben: nicht im

- a) dass die Anordnungen der Architektur nicht mehr vollständig ausgeführt werden,
- b) dass die Wartung und Aufsicht im Gebrauchsraum vernachlässigt werden,
- c) dass man überleben würde,
- d) dass das Dach und viel Frischluft ausströmt,
- e) dass die Mauer, speziell im alten Kirchenbau, feucht und daher viel Kälte erzeugen und austreten getrocknet werden müssen,
- f) dass man die Verände nicht hinreichend beheizen muss notwendig sei,
- g) dass die Heizung zu lange unterbrochen werden kann, was man vermeiden muss.

zu sein. Eine allgemeine Regel der Wärme-Wasserrohren zu den zu viel von der Raum in schwer festzustellen, weil der Menge und dem Zustande der Lage der Kirche, der Menge und dem Zustande der Fenster, der Dichtigkeit der Decken und dergleichen mehr, abhängig ist; daher schwanken die Angaben zwischen 100 und 200 Cubikfuß zu beizubehalten. Auf 11,75 m² Deckenfläche.

[illegible]

Erkennung der Kirchendecke stets das Gleichgewicht der verschiedenen Luftschichten gestört wird.

Es folgt hieraus, daß man möglichst wenig und an einer Seite, aber nicht einander gegenüber liegende Eingänge anordnet und diese durch Vorhöfe oder Windflüge schließt, wobei es höchst zweckmäßig ist, daß die inneren Thüren des äußeren nicht entsprechen, sondern im rechten Winkel gegen denselben liegen, um die Luftverdrängung zu erleichtern, daß man die Fenster möglichst hoch anordnet und dicht verriegelt und, sofern es thunlich, über der Kirchendecke eine zweite Dichtung oder einen Estrich anbringt.

Es dürfte von Interesse sein, die mitgetheilten allgemeinen Ansichten über denartige Kirchen von einem erfahrenen Ingenieur C. Egan Rosser hierbei kennen zu lassen. Er sagt Folgendes:

Alle Heizungsarten behandeln die Luft als Mittel der Vertheilung der Wärme in dem zu heizenden Gebäude. Die Wärme wird den Lufttheilen mitgetheilt, welche in Berührung mit dem gebieten Körper kommen. Letzterer besteht gewöhnlich aus Metall, indem der gebaute Thurm nur eine beschriebene Anwendung zuläßt. In der Weise, wie die Wärme desselben mit dem Apparat verbundenen Erweiterungsfächern mitgetheilt wird, besteht die Vertheilung der Apparate. Diejenigen Formen sind die einfachsten, bei welchen die durch Verbrennung erzeugte Hitze unmittelbar den Wärmegefäßen mitgetheilt, von welchen sie von der angrenzenden Luft abgenommen wird. Hierfür gründet sich die gewöhnliche Ofen- und die Heizungen mit erwärmter Luft. Jeder Apparat für Lüftung besteht aus einer gewissen Combination von Heizröhren, welchen die Wärme von der einen Seite mitgetheilt und von der andern durch einen kalten Luftstrom entzogen wird; die so erwärmte Luft streut sich in dem zu heizenden Raume und wird durch wieder ausströmende kalte Luft ersetzt, welche aus dem Raume selbst oder von außen zugeleitet werden. Gewöhnliche Stuben-Ofen sind nur eine einfache Art dieser Apparate.

Den stärksten Einwand gegen die Anwendung der Lüftung bildet die Ueberhitzung der Wärmeflächen, wodurch die damit in Berührung kommende Luft für die Einathmung untauglich wird. Der Verkehr der Luft kommt zum Theil von der Entziehung des Sauerstoffes, besonders aber von der Verbrennung und Zersetzung verschiedener der Luft mechanisch beigemischter Stoffe her.

Dieser Mangel ist jedoch beseitigt worden, da man das Verhältniß der die Wärme vertheilenden Flächen gegen die dieselbe aufzunehmenden vergrößerte, indem man die Berührung mit der Luft um 10 bis 20 mal größer Fläche als der mit dem Feuer bot. Die Wärme leitenden Eigenschaften des Metalls ermöglichen dies auf verschiedenen Weisen, und das Ergebniß ist so befriedigend, daß bei Beobachtung gewisse gegeben

Verhältnisse der die Wärme aufzunehmenden und der sie vertheilenden Flächen zu einer entsprechenden Luftmenge eine angenehme Temperatur im Allgemeinen erreicht werden kann. (Eben so führt die Anwendung von gebrannten Thon für die Wärmeflächen zum Ziel.)

Die Wasserheizung steht über der Lüftung, indem sie sehr die Wärme vertheilt und sehr langsam die verbundenen Oberflächen und der Wärme-Erzeugung ist ein Metall (das Wasser) angedrückt, welches, sobald es an gewissen Stellen mit der Luft in Verbindung steht, nicht leicht überhitzt werden kann. Durch Anwendung des Principes der Circulation vertheilt sich weit von der Quelle der Wärme entfernt, die durch erhalten die Wasserheizungen eine angenehme Anwendung als Lüftungsheizung, wobei die Leitung der Wärme in Canälen großen Beschränkungen unterliegt, eine gewisse Kenntniß der Bewegung stauender Flüssigkeiten mit bedeutendem Wärme-Verlust verbunden sind. Daher wird dieselbe in Kirchen, wo oft nicht hinreichende Höhe vorhanden ist, dem Luftstrom die erforderliche Kraft und Schnelligkeit zu geben, häufig fehlgeschlagen, indem überhaupt die verschiedenen Lasten beim Öffnen der Außenthüren, der Fenster, hohe Mitteleingangsraum des Raumes zugleich die kaltere Heizung stets zu den schwierigsten Aufgaben gestalten werden.

Es unterliegt keinem Zweifel, daß, wenn Warmwasser-Röhren über dem Fußboden statt der Aufsenwände und Schiedröhren der Schiffe oder in der Luftschicht offen angedrückt werden können, ihre Oberflächen voll von Wirkung kommen werden, sowohl durch Heizung der sie umgebenden Luft, als durch Ausstrahlung nach wieder der Luft durch Berührung mitgetheilt wird. Der Vortheil aber trifft es sich, daß der Plan und Gebrauch der Röhren vertheilt oder in Canäle unter dem Fußboden eingelegt werden, wobei stets die stärkste oder auch die den Wänden der Röhren Wärme verloren geht. Der Verlust wird vermehrt durch das oft angewandte Verfahren, wonach man die Röhren in enge mit Rosten beschickte Canäle ohne Oeffnungen in ihrem Theile der Seitenwände einträgt. Hierbei wird die Luft vertheilt, in dem kalte Luft von unten vertrieben und erst wenn sich durch kalte Luft die aufsteigende warme Luft nimmt, wodurch eine brennende Gegenströmung entsteht. Zuhilfenahme einer angemessenen Menge kalter Luft unter die Röhren durch schmale Löcher, und ungehinderte Zu- und

Die englische Kirche hat noch die **Lectionen** der alten Basilika gebräuchlich. Die **Kanzel** (Lectionstribüne) be-
halten, doch stellt sie dieselbe-seltener dar. Die **Evange-
lium** (Predigt-Kanzel) gegenüber. Häufig haben die
Kanzeln die sehr unschöne Anordnung, dass in ein-
zelnen Lectionen in geringer, nach vorn abnehmender
Höhe ihnen vorgebaut sind, so dass das **Ganze** ein-
nen Ban in zwei bis drei Terrassen mit **Treppen** auf
einer Seite darstellt, und die Aussicht nach dem **Altar** nur
durch gedeckt wird. Dagegen ist die **Stellung** der
Kanzel an Ende des Mittelschiffs, mindestens nahe
der Mittelaxe, die günstigste, und unserer gewöhnlichen
Anordnung an der Seite bei weitem vorzuziehen. Man
kann von den Sitzen auf und unter den Emporen
den Geistlichen gut sehen, beide Seiten des Kirchen-
raumes gewähren gleich angenehme Plätze, während
bei der Stellung an der Seite die **Kanzel** nur
einseitig blickt. Besonders bei der **Theilung** in
Langschiffe die am wenigsten legitime, ist auch
kann die Kanzel dann etwas niedriger sein, indem die
Geistlichen von den Emporen herab nach
auf an beiden Seiten in gleicher Neigung
sich sehen können. Das Material ist immer **Stein**.

Da in neuerer Kirche die **Lectionen** vom **Altar**
aus gehalten werden, so ist ein **Leopult** nicht mehr
geboten, wenn der **Altar** so tief in den **Hinter-
grund** steht, dass derselbe nicht gut gesehen wird.
Die **Kanzel** steht dann nach alter Beobachtung in den
Basiliken an der rechten oder Evangelien-Seite des
Altars, das **Leopult** an der linken oder Epistola- (Süd-)
Seite. Auch wird wohl ein kleiner **liturgischer Altar**
für die **Lectionen** in der Mittelaxe vorgezogen, auf dem
gestellt und der Haupt-Altar nur für das **Abendmahl**
bestimmt.

(1) **Sitze.** Die Sitze müssen so angeordnet wer-
den, dass kein Theil der Gemeinde dem **Altar** den Rücken
kehrt. Es muss unbedenklich ein freier **Mittel-
gang**, nicht schmaler als 4 Fuß, nach dem **Altar** führen.

Die **Gesamtheit** empfiehlt auf das Bestimmteste ein-
fache offene Bank-Sitze. Thüren vor denselben
als einbehaltend, kesselartig und unabweichend
ist. Unter allen Umständen müssen die Sitze
im ganzen Kirchenraum in dieser Beziehung gleichmäßig be-
handelt werden, Doppelreihe sind unzulässig.

Bänke innerhalb der Gänge oder solche, deren Rücken
gegen die Nord- oder Südfronte stehen, werden
nicht die Anforderungen der **Gesamtheit** in Bezie-
hung auf den zu gewährenden Raum, und sind
daher zu vermeiden.

Die Entfernung vom Rücken eines Sitzes bis zum
Rücken des nächsten hängt sehr von der Höhe der Rückenlehne
ab. Die Verriethung zum Knieen ab.

Wo die Mittel- und die Rückbank in einer Linie
sind, wird man Rücksicht nehmen, wenn man bei der Rück-
bank

lehnen von 31 bis 32 Fuß Höhe eine lichte Weite von
3 Fuß annimmt; bei 3 Fuß Höhe reichen 2 Fuß 9 Zoll
als Entfernung der Sitze aus; aber die Weite von 2 Fuß 9 Zoll
8 Zoll von Mitte zu Mitte ist zulässig, wenn die Lehne
nur 2 Fuß 8 Zoll hoch ist. Diese Höhe ist in allen
Fällen vorzuziehen, sowohl für die Bequemlichkeit, als
für das gute Aussehen; es darf dabei kein entwerfendes
Gesims auf den Lehnen sein, und die Lehnen um 3 Zoll
nach hinten sich zurücklegen.

Vorrichtungen zum Knieen müssen immer bedacht
werden. Hinstemmen und den Kniebrettern vorzuziehen,
besonders wo die Lehnen niedrig sind. Die Frauen be-
dürfen keiner Kniebretter, wohl die der Motten.

20 Zoll in der Länge zwischen den Rücken der Erwach-
senen, 11 für die Kinder zugebilligt werden, letztere
sind 24 Zoll tief anzunehmen.

Noch vor einigen Jahren unterschied man auch
in der architektonischen Anordnung geschlossenen und
freier Sitze für arme Leute in den neuen englischen
Kirchen, von denen die ersten besetzt wurden und
einen nicht unbedeutenden Theil der Kirchen-Einkünfte
ausmachten. Man stellte die letzteren in die breiten
Mittelgänge um je 3 oder 4 Sitze auf einer Bank,
auch an den Langwänden der Kirche auf und gab
ihnen geringere Abmessungen, als den geschlossenen
Sitzen.

Dieser unbedeutend zweckmäßige Unterschied
scheint man deshalb aufgeben zu haben, um in der
Kirche nicht Arme und Reiche zu trennen, und die
Abweichung zu behandeln. Durch die Trennung sind
die Stuhlplätze ganz verdrängt. Lange Bänke werden
nicht gern gesehen. Am besten ordnet man nur
6 Sitze (wohl bis auf 9 bis 10 zu vermehren) in einer
Reihe an.

Die geschlossenen Sitze haben die Stellung und,
mehr oder wenig, die Einrichtung neuer Kirchen-
stühle, die Frauen waren mehr gewöhnlich als Reiche
mit Rückenlehnen, sie wurden so niedrig als möglich
gehalten, um die Aussicht nach der Kanzel nicht zu
behindern. Dagegen haben die geschlossenen Sitze in
Verhältniß zu unseren Kirchenstühlen eine ungewöh-
nlichen und Vermeidung der Störung durch den Rücken liegt,
und in kleinen Kirchen, alle Verhältnisse unter dem Grade
suchen Grade ungeschickt anzuordnen. Meist beträgt
die Höhe zwischen 31 und 4 Fuß; erst in neueren
Zeiten vermindert man gern dieselbe um 3 Zoll mehr dem
8 Zoll. Dagegen haben die alte 3 Zoll mehr dem
ein wird es möglich, bei Anordnung von Kirchenstühlen
als 2 Fuß 8 Zoll in der Regel? Fuß 10 Zoll angemes-
sen? Fuß 6 Zoll für ihre Entfernung von Mittel zu

Städte, Ueber den Bau von englischen Kirchen in England.

Architektur, nach aus Unmöglichkeit und Unter-
halten entstehen, sondern nur aus dem Wunsch,
vollständig aus der Nothwendigkeit hervorgegangen, auf
diesem Stande außerordentlich wenig Geld zu verwen-
den und mit den vorhandenen Mitteln möglichst viel
zu wirken. Es erhebt sich aus dem Vorhergehenden
man die Grundstoffe zusammen der Architektur, dass
manch fehlt, und dass besonders die Ausführung der
Kirchen in den fernen Provinzen unserer Insel
wohl nicht selten noch sehr nachtheiliger ist.

Es muss anfallen, dass in England, wo Lebensmit-
tel und Arbeitslohn so theurer sind, die kleineren Kir-
chen, auswendig durch die Kirchensteuer, als billi-
ger Preis, in unsern Zeiten gebaut werden, und es ist
manen Jahre Thatsache, dass in
Allerdings kostet in den besten angelegten Städten
Kirchen jeder Sitz, nach den Kosten des ganzen Bau-
werkes, 4 bis 10 L. St., bei 60 bis 70 Täl., in
Hochkirchen von einiger Ausdehnung dagegen von 2 bis
6 L. St., bei Kirchen unter 30 Sitzen, von 1 bis
2 L. St., nach der Weite der Ausdehnung, ist man
wird, was wie nach der übrigen Einrichtung, ist man
ist man geneigt, diesen Summen, die sehr gering aus-
sehen, die Natur und vortragen hin-
liegen in der Art der Auffassung.

Zu jenen gehört hauptsächlich:

1) die größere technische Fertigkeit der englischen
Volken im Vergleich mit den deutschen, im Theil durch
eine größere physische Kraft, welche aus der besseren
die besseren Nahrungsmittel, des besten und besten
beitszeit leistet der Engländer, welcher, wie wir, in der
tagen in der Regel mehr als der Deutsche, und in der
wo er gut bezahlt wird, was bei uns nicht der Fall ist.
Bauen freilich nicht stattdessen, sondern wegen der
als dieser. Durch die ungenügenden Maschinen, welche
Bauten, welche Jahr aus, Jahr ein in England in der
größten Gleichmäßigkeit ausgeführt werden, nehmen
die Arbeiter für diese breiten Arbeit, die Bau-Archit-
gen eine unglaubliche Art und Handlung, welche werden
Maurer, das einseitig aus der Erde kommt. Die Bau-Archit-
reitzig in England im Winter Maurer und Zimmermann in
dass, so steht nicht der deutsche, und hat seinen ver-
danken besser, als der deutsche Lohn, welcher
hältnismäßig geringen Lohn, welcher

war noch um die Hälfte oder zwei Drittel mehr betragte.

2) Was sich bei uns in vielfachen Versuchen also
bisher schädlich erwiesen hat, die Annahme eines Bau-
Führers, und dort bei der geringen Übung und Geschick-
lichkeit des Arbeiters in Allgemeinen, und bei dem
in Folge durchgehenden Stillsitzen eines großen Theils
des Arbeiterstandes, welche in Deutschland meist
schon vortheilhaft ist, die halben Arten von Holzgerä-
ten, Zimmerleuten, Tischlern, bei allen Arten von Holzgerä-
ten, und haben für diese die gewöhnlichen Werkzeu-
ge, welches, gewöhnlich durch die verschiedenen Manu-
fakturen von Eisenwaren, welche alle Arten von Eisen-
den von leicht billigen Eisenarbeiten offen
ren zu leicht billigen Eisenarbeiten offen
tern, und bei der vollständigen Abwesenheit von
brikture durch Schmelzen aus dem Eisen, und
zum Kauf dieser Artikel in London (mit altem Eisen-
3) kann hat es sich, wenigstens in der Provinz
rial, als England. Die so sehr geringe, dass
bessere Erde in hiesige (in London) ist, trotz
tauglich in Ziegeln, wie in Wasser zu transportieren
Hochkirchen, unternehmern, in dem Transport, welcher
eben und gebrauchte, von Werthe, die man
haben mindestens 400 bis 500 Meilen, und
ist, wird durch die schlechten Wege, die man
der Provinz, die in der Provinz New-Castle
und Steine, die in der Provinz New-Castle

vor und in sehr leicht in Wasser zu transportieren
bei der Insel-Lage des Landes, findet man es in
den vortheilhaft. 2) ist es sehr leicht in Wasser
men zu lassen.
Städten muss der Preis des Bausteins in manchen
der großen Abwesenheit der Anwendung der Fein-
Bearbeitung.
Eisen, sowohl als das Holz, so billig zu ha-
den Hammer, bearbeitet, in bekanntlich ein sehr brei-
teter Baustoff.
ten, dass es beinahe in der Mitte von Deutschland mit
Vorteil verwendet wird.
Dagegen ist das Holz doppelt so theuer als hier,
und wird deshalb in der Provinz New-Castle
der Provinz, die in der Provinz New-Castle
4) liegt es in der Provinz New-Castle

bei der

der, bei basilischen Ausführungen nur gerade das zu thun, was für den Zweck erforderlich scheint, daher nicht, als wenn die Constructionen auf's Leichteste zu halten und zu sparen — und zwar so viel, als wir uns kaum getrauen würden — sondern auch in der römischen Ausdehnung würden Nachtheil der Höhen-Verhältnisse die größten Erleichterungen eintreten zu lassen.

5) ist die durchaus einfache Haltung, namentlich des Innern, ein besonderer Grund der Wohlfeilheit. Jein schließt jedoch keineswegs an, das für das Festhalten des Stiles Nothwendige gemeinsam zu thun, oder kostspielige Materialien, z. B. Sandstein, zu anzuwenden, wo derselbe nicht allein für die Dauer, sondern auch für die kirchliche Haltung wünschenswerth erscheinen.

Zuletzt dürfte noch zu berühren sein, welche Einrichtungen und Constructionen der englischen Kirchen bei uns nachzuahmen sind.

Vor Allem ist es:

1) die große Grundlichkeit und Liebe, mit welcher die Geistlichen, wie die Architekten, den Kirchenbau behandeln, ihr immer weiter fortbildend streben und in jedem einzelnen Falle das unter den obwaltenden Umständen vollkommenste zu erreichen suchen.

Was zur stylvollen und monumentalen Haltung — bei uns natürlich in untergeordneter Auffassung bei kleineren wohlfeilen Kirchen — erforderlich ist, wird unter allen Umständen eingeführt. Die Bausteine lassen sich anlegen sein, durch eine Menge ausführlicher und in mehr großem Maßstabe (selbst die Dach-Constructionen werden im Maßstabe von 1 Fuß auf $\frac{1}{2}$ Zoll aufgetragen) die Ausführung sich und Anderen klar zu machen, nichts ohne die bestimmtesten Vorschriften und Anweisungen zu bestehen und in der guten Haltung der Details (die bei uns noch sehr viel zu wünschen übrig lässt) ihren Stolz zu suchen. Fehlt es daher auch wohl zuweilen an Schönheit der Lösung, so doch nicht an Grundlichkeit, Nachdenken und Fleiß, Kenntniß und Gewissenhaftigkeit, Nachahmung des Stiles in allen Gegenständen, so wie in sorgfältiger Ausführung, so daß ein Wohlwille der Eindruck des Bauwerkes fast stets gewährt ist.

2) die monumentale, also solchen Schein zu entbehren, die Verwendung von Haustein oder Formeigeln, zu den inneren Pfeilern, Bögen, Gesimsen und Ornamenten, überhaupt die Aufnahme der Massen des Baues und der Wahrheit entsprechenden Constructionen und die Vermeidung aller Überzüge, im Innern und Aeußern, als: des Putzes, des Anstrichs und allen dessen, was die unvollkommenen Eigenschaften der guten Ausführung Nothwendigen und daher die Blößen der Architektur Gebrauchs zu sein ist. Hierdurch wird man unwillkürlich zur Anschauung der im Mittelalter nicht gewöhnlichen

structionen- und Anstellungsweise in vielen Fällen zurückgeführt.

3) die außerordentlich reinliche Haltung des Innern und gute bauliche Ausbeute für erstere und event. die Herren Prediger besonders zu interessieren:

4) die gute Wahl, Einrichtung, und Unterhaltung des Kirchenplatzes, welcher mit vortrefflichen Kneewegen, mit sorgfältig gepflasterten Kasseplätzen und Pflanzungen versehen und durch Gitter abgegrenzt, oft um mehrere Stufen über die Straße erhöht ist. Auch an den Kirchen selbst lobt man Auspflanzung von Solinggewächsen;

5) die große Sorgfalt für Abkantung des Regenwassers vom Gebäude und vom Kirchenplatz;

6) die Vorkehrungen zum Trockenlegen der Mauern und inneren Fußböden;

7) die wohlfeile und sichere Gründung auf Felsen, da, wo es die Ortsverhältnisse gestatten;

8) die verhältnißmäßig große Tiefe der Kirchen und die Annahme der gewöhnlichen Kreuzform für den Grundriß;

9) eine mäßige Reduktion der lästigen üblichen Masten, welche bei guter Ausführung, bei schlechteren Mauern scheint Zweierlei Berückichtigung zu verdienen:

Das Einlegen von eisernen Banden in die Mauer und die Anwendung von hydraulischem oder auch aus solchen Kalk, der unter Zuthun des zum Mörtel nötigen Sandes gelocht, oder unmittelbar aus der Löschbank zum Mörtel verarbeitet wird und nicht vorher mit einem Ueberflusse von Wasser in Gruben eingeweicht ist. Durch diese Behandlung wird sehr häufig das schnellere Binden des Mörtels befördert.

Während der Grubenkalk in England und Frankreich zum Putzen genommen wird, wählt man jenen im Innern weniger zugunsten ist, nicht so viel Wasser zu verlieren, wodurch der Mörtel locker wird; im Gegentheil wird er durch das Nachlassen einzelner Kalkdichter. Nachrichten über den Bau der preussischen Ordenshäuser haben ergeben, daß bei demselben der Kalk frisch verbraucht und nicht eingeweicht wurde. Dies beweisen auch an andern Orten die im besten Mörtel häufig sich findenden Kalkkörner, die auch wohl auf den Verbrauch von Stambalk schließen lassen.

10) die Darstellung der Dach-Construction in Innern, um die Verhältnisse des Raumes zu verbessern, wird, derselben eine angemessene Ausbildung gegeben. Allerdings bleibt es wünschenswerth, auch einen Theil der Dachung zu erhalten und Reparatur der veranlagte Auflager der Balken auf Consolen und ihre Sicherung gegen Fäulnis, wie in englischen Kirchen geschieht, zu sehen.

schon Todeu von 100 Fuß

Die Hatten vor der Mündung
Der von Haindau, dessen Profil ich nach einer
Beschreibung in Fig. 1 Blatt 40 dargestellt habe,
hat sich zu erklären. Die Mauer steht auf Beton-
schüttungen. Als man sie bereits angeht, hat, und
der Kai aus der Haindauie besteht, und mit Stein und
Weilenbläse überdeckt wurde, zeigt sich bei festem
nicht halber, daß ein sehr leichter Abbruch
schon durch den Druck der hohen Wellen,
widerstand, wurde nämlich die abgeschlossene Luft so
Man hat daher in Abständen von 3 Ruthen die Fähr
durch Wasser einführen (ventouses) von ungefähr 1 Fuß
in die Bruchsteinen dargestellt, die im Inneren des Damms
firmige Öffnungen in der Kammer nach dem Hafen
nimmenden.

Die Einfahrt in den Hafen ist durch einen Leuch-
thurm mit Feuer vierter Ordnung und dem Kopf des
köpfe des südlichen Leuchtturms. Auch auf dem
charakt.

Wenn man die Kiste weiter westlich verfolgt, so
mit 1100 Casca. Derselbe liegt gleichfalls am süd-
lichen Ende einer tiefen Bucht, die ist den Südküsten
denn die Haindauie und der Wellenschlag tritt ab-
Einführung von etwa 200 Ruthen tief in die
vertheilen. Die Wirkung der Wellenschläge gegen
sch daher hier beschränkt liegt.

Der Hafen ist dadurch gebildet, daß man vor dem
hohen Felsenriff von dem südlichen Ufer aus einen
thier ist, der eine Wasserfläche von etwa 500 Ruthen
absondert. Die Mündung befindet sich an der west-
lichen Spitze. Dieselbe ist jedoch bis zur Hälfte durch
den Damm geschlossen, welche von der Wellen und über
der Wasser hinweg, und die zum Theil sogar
in 100 Fuß tief. Die Einfahrt für größere Schiffe
in den Hafen beträgt die Tiefe im Hafen beträgt
von dem Tiefen Wasser können auch Schiffe
die gegen das Felsenriff sehr gefährlich, weil die
Schiffe das gefährliche Felsenriff von der nördlichen Seite
schiffen. Bei südlichen Winden (Südwinden) im-
Hafen so und vertheilen auch in diesen Fällen
in hohen Bewegung, daß die dem gegen den Schiffen
Thall des Hafens, nämlich dem südlichen an der Straße

belegenen, eines Sicherheit zu geben versucht, indem
man hier auch zwei verteilte Strömungen, eine aus
der östlichen und der andern von der südlichen Seite
aus erhalt hat, doch ist hierdurch nur für kleine Fahr-
zeuge einiger Schutz darstellt, weil wegen der geringen
Tiefe größere Schiffe darauf nicht liegen können. Ein
großer Uebelstand ist es außerdem, daß bei Südwin-
den die Wellen über den Haindauie schlagen und da-
durch eine heftige ungeliche Strömung bilden. Diese
Strömung soll auch weiterhin im Hafen sich so stark
zu erheben geben, daß die Schiffe mit besonderer Vor-
sicht befestigt werden müssen.

Als ich dort war, sah ich nur wenige und zwar
kleine Schiffe im Hafen liegen, doch soll derselbe aus-
weislich im 31. grössere und kleinere Fahrzeuge aufnehmen.
Diese Schiffe bringen theils Eisenwaren aus Spanien
herbei, die in einem nahe gelegenen Hafen wer-
ken verarbeitet werden, theils aber in die dicht
Kalkstein, den man bei Coma bricht, als Werkstoff von
sehr großer Bedeutung. In Toulon, Marseille, Gênes
bis Port Vendre, also längs der Französischen Küste, sind
Mehlwerke, hat man bei den neueren Hafenanlagen, so
ist Wirklichkeit und waren, immer diesen Sinn gehabt.

Der erwähnte Haindauie, dessen Profil Fig. 2
zeigt, besteht aus einer Schüttung von groben Bruch-
steinen, die durchschnittlich 20 bis 30 Cubikfuss haltend
mögen. Ueber denselben ist schon seit langer Zeit ein
hohes und breite Hafenmauer mit Kalkstein aus der süd-
seite und mit Schuttstein aus der Haindauie aufge-
führt. Durch die bei den Baggerungen gewonnenen
Material hat man vor der östlichen Hälfte des Hafens
damms ein breites Vorland gebildet, welches demselben
Theil des Damms gegen die Wellen ab 100 Fuß, darge-
setzt, und in jedem südlichen Sturme werden Sten-
setzt, und bei jedem südlichen Sturme werden Sten-
von der äußeren Bänderung über die 15 Fuß hohe Kiste
Hafen gerieben. Hieran steht die Verengung
Mündung und die Haltung der Steinbank hier, die un-
den Haindauie liegt. Die Beseitigung dieser Stein-
verursacht fortwährend große Kosten. Um diese
zu vermeiden und um die Steine auf der Aussenen Bänderung
zu schützen, hat man in neuerer Zeit einen Vorlandbau
mit Kalksteinen begonnen. Dieser Vorlandbau
aber nicht aus Haindauie gebaut, sondern aus Bruchsteinen
gemauert, und man muß ihn die ungewöhnliche Größe
von 70 Cubikmeter oder 647 Cubikfuss geben, weil
bei den zwei vermittelten Dimensionen von 10 und 10
von 15 Cubikmeter noch ein Spiel der vierten Ordnung
ist.

Ein Leuchtturm mit Feuer vierter Ordnung
dem Ufer gegen der Haindauie herabsteht die Einfahrt.

Marseille ist bei Weitem der bedeutendste Han-
delshafen in Frankreich und sein Verkehr ist doppelt so
so groß, als der vom Meer der Hafen Antant

Schiffen benannt, neben denen sie aufgelauert sind, und auf etwa hundert Ruthen Länge ausgedehnt.

Es war Absicht gewesen, zwischen diesen Inseln hindurch die Rhedenbildung noch weiter hinzuzuführen, doch hatte man kurz vor meiner Ankunft alle Anordnungen eingestellt, indem man, wie es schien, die Möglichkeit derselben sich überzeugete, von der auch von andern Projecten sprechen, und namentlich, daß man von Thorne St. Louis, der etwa eine Meile oberhalb der jetzigen Mündung liegt, einen Schleusenkanal in ost-südlicher Richtung nach der Insel de Fos ziehen sollte. In diesem Falle würden allerdings die Schiffe bequem einkommen, und wenn der Wind nicht günstig ist, auf einer sehr gesicherten Röhde in 15 Fuß Tiefe ankern können.

Zwei Meilen westwärts von der Mündung der Rhône, neben dem Ausflusse der jetzt verlandeten alten Rhône, steht auf dem niedrigen Ufer der Camargue der Leuchthurm von Farvanon, der mit einem Feuer erster Ordnung versehen ist.

Der Hafen von Aigues Mortes habe ich nicht gesehen. Ich bemerke nur, daß er keine frühere Wichtigkeit verloren hat und, daß auf seiner westlichen Mole ein Feuer dritter Ordnung eingerichtet ist.

Der Hafen von Cette ist einer der bedeutendsten an der Französischen Küste der Mittelmeer-See, und vornehmlich der Erweiterung und Verbesserung derselben fand ich in früheren Begriffen. Die Inseln hohe Berggruppe, der Berg von Cette genannt, an dem sich gegenwärtig zu beiden Seiten der flachen Strand ausdehnte, der ähnlich unserer Nekuren die da hinter liegenden Binnensee oder Halle von dem Meere trennt, bot schon in früheren Jahrhunderten, namentlich bei wüthenden Stürmen, den auf der Ostseite liegenden Schiffen einen Schutz, wobei sich hier häufig eine große Anzahl von Handelschiffen zusammen fand. Bei der Ausbesserung des Canals da Midi wurde Cette zum Haupthafen (so deweilten am Mittelmeer) und man den westlichen Hafendamm oder die Mole St. Louis, hinter welcher der Canal de Cette mündet. Dieser Canal der fließt nach dem Etang de Thau und aus diesem in dessen Krone etwa 36 Fuß breit ist und 20 Fuß über den Meeresspiegel liegt, ist auf beiden Seiten mit Werksteinen eingefast und wird auf der Südseite durch eine Steinemündung geschützt. Auf der Ostseite schließt sich an ihn ein Kanal, welcher ungefähr 1200 Fuß breit, wie die Krone ist. Seine Länge mißt 1200 Fuß. Das dadurch gebildete Hafengebiet ist ein Fische von 24 Morgen, war aber zu der Ostseite der Inseln ganz offen, wobei es bei den herabdringenden Winden wenig Schutz bot.

Aus diesem Grunde wurde schon im Jahr

1700

auf der Ostseite des Hafens ein zweiter Damm, Jetté de Frontignan, begonnen, der jedoch erst im Jahr 1810 die verlängerte Mittellinie des ersten Damms erreichte. Derselbe ist 210 Ruthen lang, und die Mündung des Hafens zwischen den beidenseitigen Moleköpfen war ziemlich nach Süden gekehrt. Der Hafen hatte in seinem Fischebassin sich um 41 Morgen vergrößert, aber er bot auch dann den Schiffen, namentlich wenn sie in dem aus hinzugekommenen Theile lagen, bei stürmischen Winden keine hinreichende Schutz.

Dieser Umstand war Veranlassung, daß man in den Jahren 1820 bis 1830 noch einen dritten Damm, also einen sogenannten Wellenbrecher, vor der Mündung des Hafens erbaute. Er soll ursprünglich Absicht gewesen sein, ihn an den Damm von Frontignan anzuschließen, wodurch die Hafeneinführung nach Westen gekehrt sein würde; doch hat man diese unterlassen, weil die Beibehaltung der beiden Dämme für die Segelschiffahrt sich sehr vorthellig erwies. Dieser Wellenbrecher, durchschnittlich etwa auf 24 Fuß Wassertiefe gebaut, ist 150 Ruthen lang. Indem er schwach gekrümmt ist, bildet er einen Vorhafen oder eine Röhde Einfahrt ist 75 und seine östliche 50 Ruthen weit sich ein Leuchthorn, und zwei andere stehen auf den Köpfen der beiden älteren Dämme. Auf der Höhe von Cette, im Fort Richelieu, brant ein viertes Feuer. Vom neuen Leuchthorne begannen, der den ihm danach der Bau war indessen bei seiner Anwendung wieder eingestellt.

Bei Beschreibung der Lage und Ausdehnung der verschiedenen Hafendämme ist bisher als Zweck dargelegt worden, die Sicherung des Hafens gegen Wellenschlag zum Theil auch die Absicht, daß sie den Veränderungen nicht sehr bedenkend sein sollten. Diese sind auf der Ostseite etwa um 70 Ruthen vorgekehrt. Auf der Westseite unverändert geblieben. Gegenwärtig beträgt die Tiefe in beiden Hafeneinführungen noch 19 Faden, und nur 12 bis 13 Faden tief sind. Da man nach den bisherigen Erfahrungen den Hafen in vier Theile einteilen werden, so sind die dafür erforderlichen Kosten in den Verbesserungswegen in dieser Beziehung vorzuziehen. Oben sich heranzustellen, bis der östliche Strand noch weiter vorgekehrt sein wird.

Man ist in Cette allgemein der Ansicht, daß die

12.
 Vorstehende von der Elbe ist herkömlich, wird in der
 Thatsache, dass der Umriss, dass sie sich aus-
 schließt, so der Ostseite zeigen. Nichtsdestoweniger
 für die Grund liegen nach in dem Umstände
 der Verhinderung der Brandung vor dem weil abfließenden
 das sehr häufige von Cote eine Abklärung des Sa-
 gungen eine wichtige, Außerdem sind ich noch aufzuheben,
 Elbe eine die Kastenströmung vor der Mündung der
 Dordogne gegeben, welches nicht entschieden nachweisen.
 ger Witterung sich sehr viel, dass die Strömung bei ruh-
 verbleibt, und daher gleichmäßig nach allen Seiten
 unmerklich wird. In der Nähe der Mündung schon
 nur in der Nähe der Strömung ist aber überhaupt
 dass alle Wasser herabreicht, so erkennen, so weit
 derer Tiefe schwaben, überflutet zu erkennen, so weit
 Gegenwärtig werden, zeigen gar keine Strömung an.
 ale und Hafenbassin, sind keine Strömung an.
 wenigen Jahren existierte nur der oben erwähnte Canal
 von Cote, der den Hafen mit dem Meer von Thau-
 land und von dem sich in nördlicher Richtung der
 Canal de Peyrade abspaltete. Letzterer steht neben
 dem Dole Peyrade mit dem Canal des Etangs, und
 durch diesen mit dem Canal des Etangs, und
 Verbindung. Der Canal ist aber unterhalb in
 laueven verbreitert. Der Canal ist nur in einem
 Die in neuer Zeit Theile der Cote ist nur in einem
 war eine Dreiecksform, die sich durch den Canal
 von 230 Fuß Weite darstellen, welche feste Durchlässe
 existiert aber noch, die nur mit einer Klappe von 18
 Fuß Weite versehen ist. Außerdem sind die Kanäle
 welche solche Tiefe darin nicht darstellen kam. Sa-
 sonische, und zwar einen neuen Canal, auf der bei-
 denselben ist ein gerades Bassin von 29 Morgen
 Fläche angeordnet und ein gerades Bassin von 29 Morgen
 breites dieses von eigentlichem Hafen, mit dem es nur
 wird. Dieser Canal 140 Fuß weite, verbunden mit dem
 140 Fuß breit, der Canal maritime genannt, ist
 Peyrade, der ihn zum Canal von den Cote in la
 Hande verbreitet ist, sondern endet hinter demselben
 einen Theile des Etangs de Thau, welches in dem verächt-
 Bassin zieht sich der Länge nach vor dem neuen, in
 Ausdehnung begriffenen Hafen hin. Auf diese Art
 uren man auch hier wie in Marseille, dass diese Art
 Eindeutlich nach den Schiffsverkehr von der
 wähe noch, dass die Eisenbahn auf der Ostseite, die
 nach Tarscon und Marseille führt, schon seit längerer
 Zeit existiert war; auf der Westseite, nach Agde und

Narbonne, hatte man die Bahn erst mit einigen Monaten
 zum Verkehr übergeben. Ein einfaches Gais, welches
 zum Theil auf einer langen Überbrückung über den
 Etang de Thau lag, diente für den Güterverkehr eine
 Verbindung zwischen den beiden provisorischen Bah-
 höfen auf der Ost- und Westseite der Stadt der.

Der wichtigste Bau bei Cote ist der Wellenbre-
 cher oder der isolirte Damm vor dem Hafen. Man
 hatte denselben ursprünglich aus großen Bruchsteinen
 aufgeschüttet und ihn durch flache Bänke Dammung
 die stöche Festigkeit zu geben versucht. Die Bänke
 waren jedoch fortwährend im Spiel des Wellen gebie-
 ben und wurde über die Krone, als ein die beiden
 Köpfe des Damms herabgeworfen. In der neueren
 Zeit ausgeführte Oberbau, verbunden mit der Über-
 deckung der äußeren Dammung durch sehr große Beton-
 Blöcke, hat sich auch hier bewährt, wenn gleich die Be-
 wegung der äußeren noch unbedeckten Bänke dadurch
 nicht unterbrochen werden konnte. Von den Treppen-
 stufen an der inneren Seite der Hafensmauer, aus dem
 festsitzende von Cassin bestehend, sind nicht nur Böden
 und Kanten, sondern auch die Böden von der Größe
 eines halben und ganzen Cubikfußes abgehoben, und
 diese Beschädigungen rühren von den beim Wellen-
 schlage herbeigeworfenen Steinen her. Neben jedem
 der beiden Köpfe treten ebenfalls aus der Hafensmauer
 Steinsäulen etwas von einem halben Morgen Ausdehnung
 über Wasser vor, die hier nicht etwa absichtlich aufge-
 richtet, sondern aus in der That keinen Zweck
 gewesen wäre, sondern die bei stöchen und westlichen
 Strömen von der äußeren Dammung um die Köpfe ge-
 trieben und hier liegen geblieben sind. Die flache auf der
 Dammung, obwohl sie aus Stein, von 20 bis 30 C
 kubikfuß Inhalt besteht, und ihre Darstellung überaus
 bestbar gewesen ist, gewährt noch gar keinen Nutzen
 und ist vielmehr überaus nachtheilig, da sie wegen ihrer
 großen Ausdehnung nicht vollständig gedeckt werden
 kann.

Fig. 5 stellt das Profil dieses Wellenbrecher dar.
 Die zu seinem Schutze auf der äußeren Seite vorhan-
 denen krummen Blöcke hatten sich bereits herausgeris-
 sen, so dass man die Zwischenräume ausmörteln
 und die vordere Seite eben entfernen, um eine regel-
 mäßige Fläche über Wasser darzustellen. Neben den
 östlichen Köpfe waren jedoch die Schuttsäulen fortge-
 trieben, wahr bei der sehr ruhigen Witterung ohne
 meiner Anwesenheit hier Falschman in Beton und Stein
 steinen ausgeführt wurden.

Der Wellenbrecher vor Cote ist überhaupt best.
 Die Beton-Blöcke von der üblichen Größe haben sich
 daher hier als ungenügend erwiesen, und sollen Blöcke
 von 20 Cubikmeter kommen noch in die Sommer
 einzeln liegen. Im Anfange dieses Jahres kamen
 man ohnehin des östlichen Köpfe drei genauere kanten-
 liche Blöcke, jeden von 70 Cubikmeter oder von 225

Cubikfuß Inhalt neben einander versenkt. Diese hatten dem Stöße nicht widerstanden, und nach einem heftigen Südost-Sturme war der mittlere 3 Fuß weit auf die Dossierung heraufgeschoben worden.

Ich muß auch einer anderen Benutzung der Böden erwähnen, die ich hier sah und die wohl überall zu finden ist. Es werden nämlich derselben Kalksteinen am neuen Basen fundiert. Wie regelmäßig diese Fundamente sind, kann man aus großer Tiefe der Steinmauern deutlich erkennen, und bei dem Bau der Wanne des letzten Jahres haben wir es sehr bemerkt. Ich sah durch irgend ein Bruch gebildet hätte. Ica ist von dieser Art eine Aufgabe von der innersten Wichtigkeit gelöst, nämlich in großer Tiefe (im vorliegenden Falle 50 Meter oder 171 Fuß unter Wasser) eine Kalksteinmauer zu fundieren, und zwar so, daß man sich bei der Kenntnisnahme davon fest ist, ohne das man einen Pfahl eingedrückt braucht.

Der Herrscher der Agde, wem auch an sich von
 einer geistlichen Bedeutung, ist insofern wichtig,
 Lage nach mit unsern Hufen in Pommern
 Ähnlichkeit zeigt. Der Canal da Midi kreuzt
 städtischen Agde den Hérault, und zwar in der Art, daß
 in einer kreisförmigen Schleife die Canalschiffe nach
 dem Ober- und Unterwasser des Flusses gelangen kön-
 nen. Die Seeschiffe gehen bei Agde hinauf,
 Hérault ist von der Stadt bis zu einem
 kleinen Längs zu beiden Seiten des Kanals
 betragen. Seine Tiefe soll durchschnitt 15 Fuß
 sein. Seine Tiefe soll durchschnitt 15 Fuß
 durch halten die Schiffe, die in Agde und
 die in Agde und

Schon Weltman*) erzählt, daß man, um der Mündung eine größere Tiefe zu geben, die Hafendämme verlängert und dadurch zwar auf einen Teil des beabsichtigten Zweck erreicht habe, daß jedoch der Strand in gleichem Maße bald nachgerückt sei. Dieses Verfahren

*). Beziehung zur Baukunst schiffbarer Canäle Band III S. 108 ff.

ist seitdem auch dauernd hier beibehalten. Mir wurde mitgetheilt, daß in den letzten 74 Jahren der Damm im Ganzen um 120 Ruthen verlängert worden, während der Strand an der östlichen Seite immer in entsprechender Weise gefolgt sei. Die Erklärung ist also sehr genau dieselbe, die man auch an unseren Häfen wahrnimmt.

Auf der östlichen Seite ist der Strand ganz kahl, und man sieht daselbst keine Anlagen zum Auffangen und Cultiviren des Sandes. Westwärts vom Hafen gehört das Ufer dagegen dem Staate, und man hat hier durch Zäunungen und Anpflanzungen sich bemüht, den Sand aufzufangen und festzulegen, was meines Erachtens für den Hafen nicht vortheilhaft sein kann.

Um auch in Agde den Eisenbahnverkehr in direkte Verbindung mit der Seeschifffahrt zu setzen, wurde ein bedeutendes Bassin neben dem Bahnhof, auf der nordwestlichen Seite der Stadt, ausgehoben, welches durch einen Canal mit dem untern Hérault verbunden wird. Beide Anlagen waren bereits begonnen.

Auf dem hohen Berge ostwärts von Agds befindet sich ein Feuer erster Ordnung, ein kleineres in dem Fort Brescon breuzicht das Vorgebirge gleicher Namens mit den davor liegenden Inseln. Endlich brennt noch auf der östlichen Mole oberhalb des Kopfes ein Hafenfeuer.

Zu Beginn der Anwesenheit in Agde nahm ich noch die Gelegenheit wahr, einen interessanten Besuch zu machen, der beinahe beendet, aber noch nicht in Gelingen gekommen war. Etwa eine Meile von Agde kreuzte nämlich der Bach Libron den Canal du Midi, da man wegen der niedrigen Lage des Canals nicht durch den Fluß hindurchfahren konnte, sondern dafür einen Damm, das letztere bei seinem Anschwellen nicht gegen den Druck von Geschiebe und Sand in den Canal wirft, so hatte man schon bald nach Eröffnung des Canales verschiedene eigentümliche Vorrichtungen zu diesem Zwecke veranlaßt. Als eines soll ein Floß, das mit Seilwinden und beweglichen Klappen versehen war, ein höheres Bachbette durch den Canal der Libron abwärts bis man einen Prähm anlegte, durch den man den Krukenstein verankert wurde, und der höher liegenden Libron abführte. Günstigste ist man auch Vorrichtungen abzugeben und hat andere Einrichtungen getroffen, die in doppelter Beziehung zu dem früheren Versuche haben.

Zunächst war das Einstellen und noch mehr das spätere Auspumpen und Heben des Prahm's sehr mühsam und anstrengend, sodass wurde bei jeder Anschwellung des Baches eine große Menge Material democh Schiffahrt nicht so oft und zu lange unterbrechen wollte, und daher bei häufigen Anschwellungen das Wasser in den Canal treten ließ, ohne von dem Prahm's Gebrauch zu machen; oder man verbesserte den letzteren

jedoch nur auf Fischerböte beschränkt, war der Verkehr in der nächsten Nacht neben dem Städtchen das nur durch einen Bergkamm von Vendres getrennt ist.

Port Vendre war bisher zum Kriegshafen bestimmt, und seine Einrichtung dazu ist begonnen. Mehrere Forts auf dem höchsten nahe gelegenen Bergkuppen und neben der Straße nach Perpignan schützen den Hafen von der Landseite, während ein Fort auf der Nordseite und der auf der Südseite diesen decken. Die beiden oben erwähnten kleinen Bächen, die zwei getrennte Bassins bilden, sind mit Kalk umgeben, und das südliche Bassin zum Theil bis auf 10 Meter oder 32 Fufs vertieft, das soll, hält ungefähr 17 Morgen. Auf der Südseite seines selbst hat man hinter einem 13 Ruthen breiten Kanal eine Terrasse abgegraben, welche man theils zu militärischen Zwecken benutzen und theils in eine Parkanlage verwandeln wollte; doch ist dieses bisher unterblieben, und der Hafen hat den wenigsten aus der hohen Bergwand erhaltenen Hülsen erreicht einen Decke und Versteinerung, wie kaum ein anderer Ort. Man wollte in Jahre 1848 noch ein drittes Bassin, östlich von den letzteren, als eigentlichen Kriegshafen in einem kleinen Schuttthale anlegen. Der Bau war bereits definitiv angesetzt und sollte beginnen, als die politischen Ereignisse diese verhinderten. Das Project ist seitdem nicht wieder aufgenommen.

Um den Hafen vor dem Geschiebe zu sichern, welches von allen Seiten einströmende Flüsse in ihm ausführen, hat man mehrere derselben durch hohe Mauern geschlossen, hinter denen das Material als Kaskaden gesammelt. Der Boden größtentheils gut kahl und ohne Werk ist, so dürfte dieses Mittel hier unbedingt anwendbar werden.

Der wichtigste Bau ist der bereits erwähnte Damm vor der Mündung des Hüfens. An der inneren Seite der isolirt vortretenden Felsen hat man vom östlichen Ufer aus in zentraler Zeit etwa auf 75 Ruthen Länge eines Heidedamm erbaut, der im Jahre 1854 fertig wurde. Fig. 7 zeigt sein Profil. Er besteht größtentheils aus künstlichen Steinblöcken von 15 Cubikmetern oder 475 Cubikfuß Inhalt. Diese sind aber nicht aus Blöcken geformt, sondern aus Bruchsteinen, die sehr lagig in der Nähe brechen, in hydraulischen Mörtel gemauert. Auch hierzu hat man den Kalk von Thäl angewendet. Die Blöcke dieser Kriegshafen bestimmt hatte, ausgerichtet und auf einen Eisenbahn bis zur Mündung des Hüfens verfahren. Die Anlage dieser Bahn verursachte indessen große Schwierigkeiten, denn man konnte sie nicht an das Ufer des Hüfens legen, weil die einzelnen Fahrpläne gar zu weit und unregelmäßig verlaufen, so mußten also zwei lange Tunnel, die unter den höchsten Bergen und Mäht hindurchgehen, angelegt werden.

Bei einem heftigen Sturme am Ost-Ende im

Jahre 1855, also ein Jahr nach Vollendung des Damms, wurde der Kopf desselben auf 12) Ruthen Länge zerstört. Es haben sich eigentlich nur diejenigen Theile erhalten, welche durch die davor liegenden Felsen geschützt werden. Man betrachtet dieses Ereigniß ganz allgemein als dasjenige, welches an der französischen Küste die stärkste Wirkung des Wellenschlages zu erwarten ist. Wenn auch auf dem Heidedamme der Insel Als ohnfern die Hochsee in Atlantischen Ocean) die künstlichen Steinblöcke gleichfalls umgeschleudert wurden, so hatten diese doch nur geringere Dimensionen, und die Zerstörung war keineswegs so vollständig wie hier. Außerdem lagen daselbst die Blöcke frei neben verbunden waren.

Als Ursache dieser Katastrophe wurde vorzugsweise die Eile bezeichnet, mit der man den Bau zu Ende gebracht hatte. Ebe man auf Steinrichtungen oder Verstrickungen von künstlichen Blöcken einen Bau erreichen kann, muß deren Masse bei wiederholtem und starkem Wellenschlage sich fort in einander gelagert und sich gesenkt haben. Die ersten Steine der oberen Decke können freilich, wenn so nicht übermannt, oder durch andre davorliegende Blöcke gehalten werden, auch ganz Schüttung muß sich hinreichend stützen, und es kein leichtes Lagerungen bekommen, die bei starker Erschütterung nachgeben und ein Zusammenstürzen aller darauf ruhenden Steine verursachen können.

Sehr deutlich konnte ich bei dem klaren Wasser und der ziemlich ruhigen See bemerken, wie die Brust der Kai hinter derselben ein wenig eingetrückt war, während erhalten hatte. Hieraus scheint zu folgen, daß noch dem Wellenschlag eine Unternehmung veranlaßt wurde, wodurch wahrscheinlich ein kleinerer Stein der Untergrund, welcher den Bau tragen sollte, und indem diese in Bewegung gesetzt, vielleicht über den Damm hinweggeschleudert wurden, so stürzten die künstlichen Blöcke mit der Brustmauer nach. Eine große Anzahl der künstlichen Blöcke war indessen auf dem Damm schon konnte ich bemerken, aber nirgend, daß sie zerbrochen waren. Jedemfalls scheint die Ansicht begründet, daß man wegen der gebotenen Eile auf ein solches Vorrecht nicht wahrgenommen hat, welche man auf welche man Reserve-Blöcke aufstellen und zerbrechen sobald es nöthig war beabsichtigt hatte, in dem Zweifel gleichfalls als Ursache des Unfalls zu betrachten. Endlich aber vermuthete ich auch, daß die davor liegenden hohen Felsen wesentlich zur Verstärkung des Wellenschlages beigetragen haben und der Damm sich

Scheitelt eine weiten Bucht, die da darin ankern den Schiffen schon früher gegen wüthliche und andäue Welle Schoss. Der Handelshafen besteht schon lange und ist von der Handelsbedeutung. Er hat sich auch, seitdem Wolmas im Jahre 1784 ab- und hiesig, wenig verändert. Er besteht aus einem Fluthafen, in welchem durch eine Schleuse das Hochwasser zurückgehalten wird, aus einem Vorhafen, der durch ein Seitenbassin geführt wird, und aus zwei Einfassungen, von welchen der östliche besonders weit vorragt. Ein lebhafter Handelsverkehr konnte wegen der geringen Lage des Hafens nicht eintreten, und was dorthin gegenwärtig wichtiger geworden ist, als er früher war, so verdankt er diesem nur der Nähe des guten Kieports.

[illegible]

Die Vorhaben, der auf der Ostseite durch ein 200 Fuß weite Mündung mit der ersten Hochflut in Verbindung steht, hält 25 Morgen. Hier mit umgeben, die 4 Fuß über das höchste Wasser. Die erste Hochflut, die 56 Fuß tief liegt, ist die größte. Die Untersuchung war notwendig, um die Aufgabe stellte, falls beim niedrigsten Wasser vollständig angestiegter Linienschnitt im Vorliegen sollte, ohne den Grund zu berühren. Die Untersuchung zwischen Hoch- und Niedrigwasser ist 211 Fuß. Beim niedrigsten Niedrigwasser ist die Höhe des Wassers nach ein Wasserstand der See war der Höhepunkt von 200 Fuß. Die Untersuchung war der Mündung hat man aber nicht entspricht. Um Wasserstand nur eine 200 Fuß von etwa 100 Fuß in der Entfernung von 250 Fuß erreicht man die Tiefe, welche Linienschnitt erreichen. Die Untersuchung war beim Hochwasser zugänglich. Die Untersuchung war nicht so tief, als die übrigen, sind in verschiedenen Tiefen, doch sind teilweise wenig festen Gerölle ausgearbeitet und zum Teil ausgeprägt. In der Tiefe des Gesteins fester, woher die Kaimen der See reichen.

Ein Flotthafen schließt sich auf der Nordseite
den Vorhafen an. Derselbe hält 25 Morgen, und
mittels einer Dockschleuse von 64 Fuß Weite, und
wasser darin zurückgehalten wird, so dürfte hier
Sohle 14 Fuß höher liegen.

Diese beiden Basissen sind beendigt und in Gebrauch genommen. Hinter derselben war man mit dem Ausheben eines zweiten Flotthaufens beschäftigt, der bei einer Flächen-Ausdehnung von 33 Morgen mit beiden durch Schleusen in Verbindung gesetzt wird. Die Schleuse nach dem Vorhaben soll 64 Fuß weit und als Kammer-schleuse mit doppelten Häuptern versehen werden, während die Verbindung mit dem ersten Dock nur durch ein einfaches Schleusenhaupt mit zwei Thorpaaren von 64 Fuß Weite dargestellt werden wird²⁾.

An der Südküste des Vorkafens befindet sich ein Trocken-Dock und vier überdeckte Hellinge, neben dem hinteren Fluthafen sind dagegen auf der Nordseite vier Trocken-Docks für Linienschiffe beinahe vollendet, an der Südküste werden zwei solche, jedes für je zwei Schiffe, und an der Westseite ein kleineres angefaßt werden. An der Westseite dieses Bassins befinden sich außerdem sieben Hellinge, worauf zum Theil schon große Schiffe stehen werden.

abschließend liegt auf der südlichen, und ein besonders kleiner Hafen am südlichen Ende der Marine-Etablissements, letzteres ist für die eigenen Handelschiffe bestimmt, welche Material zum Besatz der Kriegsschiffe kauft. Über die Verwaltung des Handels mit den Suluken ist angeführt, daß, erwähne ich die vor den Kommandanten- und Directors-Gebäude und Büros, die Zeughäuser, die Magazine für Proviant und Ausrüstungs-Gegenstände, Holz- und Kohlenmagazine, ein großes Wasser-Reservoir, ein großes Lager für die Schiffe, ein großes Drettig-geschäft, die Schmelz-Ofen für Eisen und Maschinen-Bauanstalt und Gebäude für die Bearbeitung des Holzes. Endlich befinden sich auch einige Kasernen in dem Kriegshafen selbst, doch sind diese nicht, weil die Kasernen der Provinz überhaupt in der Provinz nicht vorhanden sind, und die Soldaten sind in seinem weiten Raufwerk.

Der wichtige Plan, den man bei Clerbourg aus-
geführt hat und der unserer beinahe heerdicht ist, ist
der oben erwähnte Wallenbrecher, der die Blöße gegen
heftigen Wallenbrecher schützen soll. Nach dem für
Frankreich so ungünstigen Seeschlacht bei Hogue
überzeugte man sich, daß eine geschützte Rheide an der
Nordküste von Frankreich, woselbst die Kriegsschiffe
nicht liegen könnten, dringendem Bedürfnis sei. Es ver-
ging indessen beinahe ein Jahrhundert, ehe der Plan der
jetzigen Wallenbrecher wirklich begonnen wurde.

Ich übergehe den ersten ganz mißlingenen Versuch, den Damm aus isolierten hölzernen Kegeln zu erbauen, obwohl hierdurch der Anfang des späteren Werkes gemacht und dessen Lage und Ausdehnung bedingt wurde. Die Kegel selbst waren bald von den Wellen zerstört, aber nachdem die Steinschüttung einmal begon-

^{*)} Von der früher betrachteten kaltwasserförmigen Unsachlichkeit dieser Flottenhafen, und der Erhebung um 15 Trocken-Darke an dem selben ist man zurückgekommen.

nen war, wies es sich erhöht werden, und schon am Ende des vorigen Jahrhunderts hatte man den mittleren Theil des Damms bis über das höchste Wasser geführt. Napoleon erbaute hier ein Fort, das kurz darauf bei einem heftigen Sturm im Jahre 1808 wieder zerstört wurde. Seitdem lag der Bau sich selbst überlassen, und im Jahre 1851 konnte ich nur beim niedrigsten Wasser den Damms in seiner ganzen Ausdehnung sehen.

Die Beschädigung des Damms an der Seeseite blieb nach mehreren Messungen und während mehrerer Jahre scheinbar unverändert; da jedoch die Krone sich fortwährend senkte und jedes Bauwerk, welches man darauf stellte, durch die Unmöglichkeit der Steinmsetzung zusammenstürzte, so schenkte man sich, das dem Unversehrtheit nur scheinbar sei, und daß die äußeren Steine fortwährend von der Seeseite nach der Hafenseite hinabgeworfen wurden, also der Damms in gleicher Art wie eine unbefestigte Düne am Seestrande oder eine Sandbank im Strome, sich langsam fortbewegte, ohne dabei sein Profil wesentlich zu ändern.

Im Jahre 1830 wurde die Weiterführung des Damms endlich kräftig aufgenommen, und der damalige Hafen-Ingenieur Fourquod-Dupare, von der Unmöglichkeit der bisher gewählten Methode überzeugt, schlug eine wesentlich veränderte Construction vor, die zwar damals verworfen, jedoch nach seinem Tode sehr vollständig angenommen wurde, und nach welcher der Damms wirklich angetrührt ist.

Die größten Bruchsteine, die man vom Ufer her noch heranziehen konnte, widerstanden nicht dem Stöße der Wellen, und um so weniger, je flacher die äußere Dosirung sich gestaltete. Die Steine sollen aber nicht etwa auf der Dosirung hinab, sondern im Gegentheil wurden sie auf die Krone hinaufgeschoben, bis sie am innern Rande derselben hinaufwärts hinabstürzten. Es war also notwendig, die äußere Dosirung zu sichern, und Dupare schlug zu diesem Zwecke schon die Anwendung künstlicher Stein- oder Beton-Blöcke von 15 bis 20 Cubikmeter (475 bis 647 Cubikfuß) vor. Außerdem meinte er, man könne die Kraft der Wellen nur Einhalt thun und zugleich die Kraft der Wellen brechen, wenn eine sehr steile Mauer auf den Damms gestellt würde.

Nachdem diese Ansichten endlich Geltung gefunden hatten, zeigte die Erfahrung, wie richtig sie waren. Bei einem starken Sturm im Jahre 1836 wurden gegen 200 Steine, die durchschnittlich 60 Centner wogen, oder 100 Cubikfuß hielten, auf und über die 19 Fuß hohe Mauer geschoben. Besonders wichtig ist aber der Umstand, daß die Richtung, die nach Beendigung der Mauer auf der Ostseite des Damms für den weichen Mauerbau in Folge 1839 sehr sorgfältig in der Weisung bestimmt war, daß der ganze Oberbau auf den höchsten Stellen der Steinschüttung stehen sollte, für die Mauer dieser Mauer nach zwei Jahren wieder um

1) Grade verändert werden mußte, weil der Damms inzwischen durch das wiederholte Ueberstürzen der Steine weiter hinfwärts gerückt war.

Es würde zu weit führen, alle wichtigsten Einzelheiten dieses Baus, so weit sie bekannt sind, geworden des Damms 960 Ruthen, also nahe eine halbe Deutsche Meile lang und durchschnittlich in der Tiefe von 45 Fuß unter dem niedrigsten Wasser erbaut ist. Sein Profil Hafens in Holyhead *) mitgetheilt. Die äußere Dosirung ist jedoch gegenwärtig im oberen Theile auf bedeutende Längen mit künstlichen Blöcken von 20 Cubikmeter regelmäßig überdeckt. Man hat auch in neuerer Zeit angefangen, statt der einzelnen Blöcke die Steinschüttung auf der Seeseite etwa 4½ Fuß hoch in Bruchsteinen zu überbauen. Diese Arbeit ist allerdings in der arbeitsam, als man immer nur wenige Stunden des arbeitsam kam, und bei jeder Fluth die Wellen das frische Mauerwerk bedecken und darüber brechen. Da man jedoch bei Anfertigung der Blöcke nahe demselben Seewärts hin zu überwinden hatte, weil kein ganz geeigneter Platz dazu vorhanden war, und auch hierbei sehr schnell bindende Cemente benutzt werden mußten, so bietet die Darstellung der zusammenhängenden Mauermaße wichtige Vortheile.

In dem Fort Central, nahe in der Mitte des Wellenbrechers, befindet sich ein Leuchthurm, der nach im Gebrauch ist, den man aber wohl eingelenken kann, sobald die Leuchttürme an beiden Enden des Damms vollständig sein werden, wo gegenwärtig nur untergeordnete Feuer brennen. Zwei andere Leuchttürme stehen den letzten gegenüber, einer auf der Insel Pelé und einer im Fort Gornorville. Endlich brennt noch ein Feuer auf dem südlichen Damms vor dem Handbaken. Zur Bezeichnung der Küste befindet sich ein Feuer erster Ordnung auf dem Cap de la Hague, etwa 3 Meilen westlich von Cherbourg.

Bei der Fahrt von Cherbourg nach der Mündung der Seine bemerkt man folgende Feuer:

Der Thurm auf dem Cap Lévi ist noch nicht vollendet.

Auf der Spitze von Bartheur brennt ein Feuer erster Ordnung. Man hat diesen seit einigen Jahren auf einen 230 Fuß hohen Thurm gebracht. Der also viel niedrigere Thurm ist nicht mehr im Gebrauch. Im Hafen von Bartheur sind zwei Feuer eingerichtet. Die Röhre von la Hougue wird durch ein Feuer bezeichnet.

Auf der Insel St. Marcouf brennt ein Feuer, im Eingange des Hafens Ingny giebt es deren zwei. Den kleinen Hafen Grandcamp bezeichnet ein Feuer und

*) Zeitschrift für das Bauwesen, Jahrgang III, Taf. 38, Fig. 3.

das Hafen Port-en-Bassin deren zwei.

Auf der Pointe de Ver in den Felsen von Calvados ist ein hoher Leuchthurm mit starkem Feuer eingerichtet.

Vor dem Hafen von Courville brennt ein Feuer, so der Mündung der Orne gibt es deren zwei, und an der Mündung der Touques vor Trouville wieder zwei.

Die Mündung der Orne verdient einer besonderen Erwähnung, da hier ein Menge Schiffe nach Cam aufgehen. Eine Sandbank, Bassé de Merville, die in der Mitte von sehr vielen hohen Deutschen Mäulen vor dem Ufer liegt, läuft zur Zeit des niedrigen Wassers trocken, während nur eine schmale und sehr gekrümmte Rinne, die deshalb nicht fahrbar ist, sich scharf am östlichen Ufer hinzieht. Indem der mittlere Fluthwechsel hier 11 Fuß 6 Zoll beträgt, so können selbst kleine Hochwasser nur kleine Schiffe in die Orne einlaufen lassen. Das Fluthbett weiter aufwärts ist stellenweise regularisiert, auf lange Strecken mit Steinablagungen und Percees eingefallen, doch steht es im Allgemeinen ziemlich wild aus. Zur Hebung der Schifffahrt von Cam wurde 1827 der Canal von Cam erbaut, der bei dem Fort Olympe tritt. Weidlich von der Mündung der Orne, in der 33 Fuß tiefer Diner Canal, an beiden Enden mit Schleusen von 33 Fuß tiefer Weite versehen, ist nahe 2 Deutsche Meilen lang. Seine Tiefe beträgt 12 Fuß, und seine Mündung in die Orne ist durch niedrige Steindämme von beiden Seiten eingeschlossen, über welche hölzerne Brücken von beiden Seiten führen.

Der Hafen von Havre, obwohl einer der bedeutendsten Handelshäfen in Frankreich, war für den eigentlichen Zweck seiner Reize nur von untergeordneter Bedeutung, und es ist nicht an der offenen See liegt. Nichts desto weniger sind die sehr großartigen Anlagen, die aus dieser Zeit ausgeführt sind, und welche zum Theil noch in der Ausführung begriffen sind, höchst bemerkenswerth.

Der Vorhafen ist in sofern verändert, als der östliche Theil desselben, Port neuf, die nöthige Tiefe des Bassin du Roi trauert, welches ihn früher von der Zugang zu den Bassins de Roi und de la Barre, welchen theils mit dem Vorhafen theils mit dem Bassin de Commerce in Verbindung steht, unverändert gelassen.

Dagegen ist das Bassin de la Floride, das früher ein Bassin war, gegenwärtig größtentheils in einen 11 Zoll Weite der weitaus, die es im Havre fließt auch gegenwärtig noch als Spillbassin, in seinem westlichen Theile, also vor der östlichen Theile, eines hohen Reducen reservirt hat, die auf der Ostseite schließt sich an das Bassin

Floride ein neuer sehr großer Fluthhafen, das Bassin de la Houe an, das etwa 90 Morgen hält. Es zieht sich nordwärts bis zum ehemaligen Canal de Harfleur hin, wo es eine zweite Eingangsmauer erhoben hat, und endlich wird es noch mit einem dritten Eingange, und zwar mittelst eines kleinen Zwischenbassin, an dem Vorhafen versehen werden. Letztere war noch in der Ausführung begriffen, man hatte aber auch dem Bassin de la Houe noch nicht seine volle Breite gegeben, vielmehr die Ausleitung auf der östlichen Seite für spätere Zeiten ausgesetzt, und es hier nur durch eine leichte Steinablage begrenzt.

Der Canal de Harfleur ist vor dem Bassin de la Houe ein neues Bassin, Bassin Vauhan, von etwa 30 Morgen Fläche vermindert. Dieses steht mit dem alten Bassin de la Barre und auf der Ostseite mit dem Canal de Harfleur in Verbindung, so wie auch, wie bereits erwähnt, auf der südlichen Seite mit dem Bassin de la Houe. Es ist ganz vollendet.

Endlich erbaut man südlich von dem Bassin Vauhan ein beinahe eben so großes Bassin, das als Frachtschiffen dienen, und ringum mit Spitzböden umgeben soll. Dieses wird mit dem Bassin de la Houe, und außerdem auf der Ostseite durch einen Canal mit dem Bassin Vauhan verbunden werden.

Sehr bedeutende anderweitige Verbesserungen des Hafens waren noch in Aussicht genommen, und, wie die Zeitungen meldeten, bei der letzten Annäherung des Kaisers sogar schon bestimmt angeordnet worden. Diese betrafen namentlich die Einrichtung einer neuen Mündung des Vorhafens, indem die gegenwärtig wegen des starken Widerstroms sehr gefährlich zu passiren ist. Mir wurde gesagt, man werde die Mündung von der Nordseite des alten Tour Francois I in südlicher Richtung durch die Bäder Francois in die Nähe des Fort de la Pin verlegen und des Vorhafens zugleich bedeutend erweitern. Außerdem sprach man auch von der Anlage eines neuen sehr großen Bassins auf der Nordseite der Stadt und zwar in der Esplanade, die auf den früheren Festungswerken angelegt ist. Für dieses sollte ein besonderer Vorhafen oberhalb des Epi St. Roch eingerichtet werden. Das letzte Project zielt allerdings die großartige Verbesserung an, und der Umland, das man alsdann das so eben mit vielem Luxus erbaute Hôtel de Ville wieder abbrechen müßte, dürfte bei der Kostenbarkeit des Hafensbaues kaum ein Bedenken hervorufen.

Auf dem südlichen Ufer der unteren Seine zwischen dem Havre bis gegen Cap la Hève sind etwa 12 Stück landwärtige Einboote oder Hölzer aus Holz erbaut, deren Kronen nach dem Strom abfallen und die bis 40 Ruten hoch sind. Sie bestehen aus stärkeren oder schwächeren Pfählen, die nebeneinander eingestemmt und durch Zangen verbunden sind. Außerdem sind sie theils nach der See hin versenkt, und theils haben sie sich stromauf-

gekrönte Ranne zurückbleiben. Die große Wassermasse, die bei jeder Fluth und Ebbe hier aus- und einläuft, hält die Mündung der Sonime offen, so daß ohne Hindernisse Schiffe bis zu 15 Fuß Tiefgang nach St. Valery zur Sonime und Crotoy aufkommen können.

Der Saiten-Canal, der bei St. Valery beginnt, ist die Abbeville etwas über 10 Fufs tief. Die weitere Fortsetzung des Canals, die bei St. Simon mit dem Canal von St. Quentin in Verbindung steht, ist nur für gewöhnliche Canalschiffe eingerichtet.

Die Sechste gewinnt hier ein ganz verschiedenes Aussehen, indem man statt der hohen Kreide-Ufer, die weit zurücktreten, nur einen flachen Seestrand mit Dünenbildung sieht. Im Norden von der Mündung der Soum nimmt jedoch das Ufer wieder seine frühere felsige Beschaffenheit an, die sich bis zum Cap Blanc-Nes in Westen von Calais fortsetzt.

Der nächste Seehafen ist Etaples an der Mündung des Canche-Flusses. Er wird nur von Fischerbojen besucht, doch hat man für diese ein ziemlich gutes offenes Basin ausgehoben.

Die Feuer, welche zwischen Tréport und Boulogne die Küste und die Hafeneinfahrten bezeichnen, sind folgende:

Bei Cayeux ein südliches Eingange in die Baye der
Summe betragen deren zwei, das eine jedoch zur
zur Zeit des Hochwassers.

Ein anderes befindet sich auf der Nordseite derselben
Bucht und eine endlich noch auf der von Süden
weit vorstehenden Zunge, der Hourdel genannt.
Auf der Spitze der hohen Sandbank, der Berch, steht
ein Leuchthurm.

Zwei Leuchttürme mit Feuern erster Ordnung befinden sich auf der Südseite der Bai von Eilat, demnachst ein kleineres bei Lornat, auf der Nordseite desselben Buchts, und ein Feuer auf der Südseite.

am Fuor auf der Spitze von Alghero, etwa eine Meile südlich von der Mündung der Liane, tie, es täglich vier Dampfschiff-Verkehre. Die Faktoree eingerichtet ist, die sich an den beiden Ufer einbauen, ausnehmend, und daher ohne Rücksicht auf die Zeit, die man darauf anwenden muss, das, was man daran an, eine so große Tiefe zu versetzen, die Dampfboote, die 7 bis 8 Fuß tief die Hafendämme gehen können. Man dachte annehmlich die Schiffe kürzer der Hafendämme, sondern, daß durch dieses Mittel alle Schiffe, die werden können. Bei allen der Umrückung ist die Vergebung indessen nicht angenommen worden. Die Vergebung älterer Flöße ist noch möglich, man, man, das vorigen Jahrhunderts, während man die Flöße sehr weit verlegt, gegen die Grenze des

Der Haufen von Boulogne besteht aus den Verfallenen, in weichen Fluth und Ebbe frei einzeln; er reicht 400 Ruthen lang und an einer Stelle bis zu 100 Ruthen fern der Mündung. Die Fluth tritt aus dem Océan durch Spalthöfen oder aus niedrigen Thälen der Lias ein und vom Hafen durch die drei Spalthöfen in Verbindung, wodurch die Fluth, die etwa 30 Fafs weit ist, durch Stenosen geschwächt wird, die sich gegen zwei an der Thormauern stützen. Letztere lassen sich selbst bei starkem Weserdrucke leicht zurückziehen, wobei sich anstatt das die Stenosen öffnen. Die Öffnung wird durch die Fluthen der Ebbe geschlossen, die Fluth tritt in diesem Faße ganz frei, und die Ebbe tritt durch die Spalten, ohne dem Vortheile durch Schiffe hindurchzugehen und soeben das die Ebbe abgehen, wonach sie als jedoch, wenn die Ebbe zurückspült wird, auf dem Grunde stehen. Die beiden andern Schlenzen sind durch gewöhnliche Spalthöfen geschlossen, die sich um eine nahe in der Mitte angebrachte verticale Achse drehen. Durch die Verengung der Spalthöfen hat die Ebbe ein niedriges Wasser an Tiefe gewonnen, und die Ebbe fließt und die Passagiere die Dampfboote auf der Ebbe gebracht werden.

Auf dem nördlichen Hafendamme brennt ein Feuer und auf dem südlichen deron zwei, die auf demselben Thurne, eins über dem andern, angebracht sind; das untere von diesen wird jedoch nur zur Zeit des Hochwassers angezündet.

Ein Feuer erster Ordnung bezeichnet die am weitesten in den Canal vorspringende Uferecke, das Cap Gris-Nez.

Zwischen Boulogne und Calais befinden sich an den Mündungen zweier kleinen Flüsse noch die beiden Häfen Vimereux und Ambleteuse, in denen nur die leicht konstruierten, aber ziemlich langen Hafendämme zu bemerken sind.

Der Hafen von Calais, obwohl an keiner Flussmündung gelegen, nimmt dennoch die Binnengewässer einer weit ausgedehnten Niederung auf. In früherer Zeit

als diese Niederung noch nirgend eingeebnet war, wurde sie bei allen Fluthen mehr oder weniger inundirt, und es erstreckten daher sehr große Wassermassen bei jeder Fluth und Ebbe ein und aus, wobei ohne künstliche Anlagen ein tiefer Hafen sich gebildet hatte, der sich auch selbst erhielt. Durch stetenwährende Eindickungen, sowie wahrscheinlich auch durch die Niederschläge, welche das Seewasser absetzte, veränderte sich aber die Ausdehnung der Fläche immer mehr, und schon im Jahre 1800 hatte man keine Hafendämme erbaut, um den Strom abzusammensaugen. Seit jener Zeit ist in der kleine Rost der nicht eingedickte Niederung ein vollständiges Spüthausen vertriehen, und eine Spüthausen davor erbaut. Außerdem abtrotzte man nach und nach (zuletzt noch im Jahr 1836 bis 1846) die Hafendämme etwa um 240 Ruthen verlängert. Der Erfolg war derselbe wie in anderen Hfen. Auf kurze Zeit vergrößerte man die Tiefe auf der Barre, doch rückte diese vor den neuen Moleköpfen immer weiter heraus und die Veränderungen vor dem Ufer nahmen in gleichem Maße zu. Vor wenigen Jahren befand sich der Hafen in besonders schlechtem Zustande, da 1852 die Spüthausen plötzlich einströmte. Obwohl man, um den Hafen nicht ganz eingehen zu lassen, ein leichtes hölzerne Schloos erbaut, so erhöhte sich die Barre vor der Mündung doch so sehr, daß es ihm kein Wasser kaum 1 Fuß tief war und selbst mit Bänken abseits nicht mehr passiert werden konnte. Der Neuen der Schloos, die nicht flüchtig an ein solches Stelle verlegt werden konnte, schien unabweisliche Schwierigkeiten in den Kosten des alten Bauwerkes zu finden. Nachdem man jedoch über die zu währenden Mühen sich geirrigt hatte, gelang es dem dortigen Hafeninspector, Herrn Lohmann, etwa in 2 Jahren die Schloos zu hemigen. Im Sommer 1856 wurde somit das Gebirge gerichtet, und nach acht Spüthausen war die Barre schon um zwei Fuß vertieft. Jetzt hat die Einfahrt beim kleinsten Wasser der Springfluthen eine Tiefe von 5 Fuß, und beim kleinsten Wasser der todten Fluthen von mehr als 8 Fuß. Bei anhaltenden stätlichen Winden und noch mehr bei Stürmen aus Norden und Osten verändern sich zwar diese Tiefen, doch werden sie meist durch einige Spüthausen wieder bergehellt.

Zwischen Calais und Dover besteht ebenso, wie zwischen Boulogne und Folkestone, täglich eine zweimalige Dampfschiffahrt-Verbindung, die auch hier nach der Eisenbahnstrecke eingerichtet ist, und daher unabhängig von Fluth und Ebbe erfolgt. Als es sich um die Frage handelte, wie die hierzu erforderliche Tiefe zu beschaffen sei, wurde mit Rücksicht auf die bisherigen trügerischen Erfahrungen der Vorschlag einer Verlängerung der Hafendämme als ganz ungeeignet verworfen, dagegen wurde auf die mögliche Verstärkung der Spüthausen großes Gewicht gelegt, und eine solche ist zum Theil schon beim Neuen der Schloos erreicht worden. Bei seiner Anwesenheit in Calais sah ich gerade beim

niedrigsten Wasser (vier Tage nach dem ersten Viertel) das Dampfboot anheben.

Um eine so starke Abnahme des Sandes an der Westseite des Hafens zu verhindern, ist die Einrichtung getroffen, daß von hier alle Ballast, den die Schiffe gebrauchen, entnommen werden muß. Es sind zu diesem Zweck in dem Hafendamme drei Oeffnungen angebracht, durch welche bei niedrigem Wasser der Sand in Lichterfahrzeuge gekarrt wird, während man die Oeffnungen bei Hochwasser und samentlich bei Stürmen schließt. Durch diese Mittel war in der That eine weite Fläche in Strände bekannt gemacht worden, welcher aus dem günstigen Erfolg dieses Verfahrens nicht bezweifeln kann.

Die ganze Länge des Vorhafens misst etwa 420 Ruthen, die große Spüthausen am Port Ribane, die sehr passend die Richtung desselben in seinen äußeren Theile trifft, liegt nur 240 Ruthen von der Mündung entfernt. Die Breite zwischen den Hafendämmen beträgt die der Spüthausen bis zur Mündung 700 Fuß, im hinteren Theile ist sie bedeutend geringer. Vor der Stadt schließt sich an das Vorhafen ein kleines offenes Basin, das Bassin du Paradis an, worin nur kleine Fahrzeuge und ausnehmendliche Fischerböte liegen. Der hintere Theil des inneren Vorhafens ist in einen Fluthausen von etwa 7 Morgen Ausdehnung vertheilt. Der bunte classischen und zum Theil auch an Vorhafen nicht sehr die Eisenbahn führt, und der Dabbel liegt unmittelbar neben der Abfahrtsstelle der Dampfboote. In den Vorhafen mündet der Canal von Calais, der theils nach Gravelines und Dünkirchen führt, und theils mit dem Canal von St. Quentin in Verbindung steht.

Der Hafen von Calais ist in so fern noch wichtig, als in demselben kein Baggerschiff in Thätigkeit ist, obgleich man eine große Menge Spüthausen vergraben hat, um sowohl den Vorhafen in allen seinen Theilen, als den Fluthausen und selbst des kleinen Paradis-Hafens, so oft es nöthig ist, zu reinigen.

Ein Feuer erster Ordnung kreuzt auf einem hohen Thurme neben der Stadt, außerdem ist ein kleinerer Feuer am Ende des nördlichen Damms und ein auf dem Fort Rouge, neben dem südlichen Damme, eingerichtet.

Der Hafen Gravelines ist von wenig Bedeutung, wenigstens sah ich nur Fischerböte und ein einziges kleines Handelschiff darin liegen. Ein Fluthhaus gibt es hier nicht, dagegen sind zwei große Spüthausen, eines von dem Bassin der Aa und eines von dem Festungsbassin erbaut, an den mehr als eine halbe Deutsche Meile langen Hafen-Canal offen zu erhalten. Letzterer ist nur neben der Stadt mit Mauern eingeebnet, während sich die Erdhöckerungen und Deiche ein, und auf dem Stände begannen, die etwa eine viertel Meile langen Hafendämme. Diese sind niedrig gehalten und nur mit kleinen Steinen und Ziegeln abgeplattiert. Eine Ueberbrückung fehlt und

ihnen, wogegen vor beiden Köpfen, und zwar in den Richtungen der Mittelthürme, der hohe Duc d'Alben aufgestellt sind, deren mittlere Pithale die Lage und Richtung der hohen Hochwasser überflutheten Dämme bezeichnen. Ein Leuchtthurm steht auf der Nordseite des Hafens nahe am Strande, zwei andere kleine Feuer liegen weiter zurück.

Der Hafen von Dünkirchen ist theils wegen seiner vielen Canal-Verbindungen, und theils wegen des angelegten Establishments der Marine zum Han von Schiffen und namentlich von Dampfschiffen von großer Wichtigkeit. Zwei Flottenhäfen liegen im Innern der Stadt, und zwar in der Nähe des Eisenbahnhofes. Der westliche ist das erwähnte Marine-Etablissement. Es ist auf drei Seiten von Magazinen und Werkstätten umgeben, und Eisenbahnstränge laufen zu beiden Seiten bis an die Mündung. Dieser Bassin hat solche Tiefe, daß Frachten darin liegen können. Die Eingangs-Schleuse aus dem Vorhafen ist etwa 40 Fufs weit. Ein Contre-hafen, gleichfalls durch eine Schleuse vom Vorhafen getrennt, befindet sich auf der Ostseite des Marinestationshafens. Derselbe steht mit den Schiffkisten-Caissons des Banneulandes in Verbindung, und ein Eisenbahnstrang setzt sich gleichfalls neben ihm hin.

Ein sehr wichtiger Bau war in der Ausführung gewesen, indem ein bedeutender Theil des Vorhafens von 120 Ruthen Länge in einen neuen Pflothafen verwandelt wurde. Der neue Eingangsquai aus der Seite des Marinesthafens war bereits fertig, nur fehlte eine Weite von 60 Fufs, die andere Schleuse von 40 Fufs Weite, die als vollständige Kanalschleuse angelegt wurde, noch nicht mit Thoren versehen.

Der Vorhafen ist 700 Ruthen lang und 160 Ruthen breit. Er wird gegenwärtig durch einen großen See umgeben, der an seiner westlichen Seite liegt, theils aus Festungsgründen und theils aus einem besondern Besatzeinigungsgründe. Die Tiefe in ihm und vor seiner Mündung kommt unbedeutend, indem während des gewöhnlichen

Hochwassers nur Schiffen von 12 bis 13 Fufs Tiedung einfließen, auch bei Springfluthen die Tiefe kaum 16 Fufs beträgt. Zur Zeit des niedrigen Wassers war der Fufsbetrag aber vollständig unterbrochen. Gegenwärtig sind die Verhältnisse wesentlich verbessert, indem für eine vollständige Spüfung gesorgt ist. Selbst bei hohen Fluthen stellt sich die Wassertiefe auf 19 bis 20 Fufs. Außerdem wird die Baggerung sehr kräftig betrieben, und man hat den Vorhaben an vielen Stellen so verfährt, daß selbst größere Schiffe im niedrigen Wasser darin liegen können, ohne den Grund zu berühren.

Die Rhede von Dünkirchen gilt für sehr sicher, indem sie wegen der Nähe der Engländer Küste gegen alle Winde, mit Ausnahme der südlichen, einmüßig gesichert ist, und gegen letztere bieten die vielen und zum Theil sehr hohen davorliegenden Sandbänke gleichfalls einen Schutz.

Die Hafendämme sind theils hoch aufgemauert, theils aber auch nur niedrig, und im letzteren Falle in Holz überbaut. Sie sind bis an den Köpfen stetig eingestrichen. Auf dem Kopfe des nördlichen Hafendammes brennt ein kleineres Feuer erster Ordnung. Außerdem wird der Hafen in Dünkirchen, und außerdem der Vorhafen (von der Mündung bis an die Stadt) noch durch ein in der städlichen Verlängerung seiner Axt stehendes Feuer erleuchtet.

Die ganze Kostenrecke von Cap la Hague bis zur Belgischen Grenze ist, wenn man die kleineren Buchten nicht berücksichtigt, etwa 62 Deutsche Meilen lang. Es brechen auf derselben 12 Feuer erster Ordnung, nämlich auf dem Cap la Hague, bei Barfleur, Fécamp, zwei auf dem Cap la Hève, bei Fécamp, Alilly, zwei Feuer auf dem Cap la Hève, bei Fécamp, Alilly, zwei Feuer in Calais und in Dünkirchen, und außerdem 24 kleinere Feuer. Dabei sind die 13 Feuer an der unteren Seine oberhalb Harre nicht mitgerechnet.

(Schluß folgt)

Der Central-Bahnhof in Birmingham.

(Mit Zeichnung)

Die Stationshalle des Central-Bahnhofs in Birmingham ist die größte frei überdeckte Stationshalle in London und North-Western-Eisenbahn, und vielleicht die größte in der Welt. Der Bahnhof, in New-Street, steht der London-Birmingham und Grand Junction der Midland, nach Derby, Rugby, Leeds, York, Hull und Birmingham, die Verbindung mit dem Western

Bahnhof in Birmingham.

auf Blatt 55 und 56 im Atlas.

England, Devonshire, Cornwall und der Südküste bestehend; der Stour-Valley und der South-Staffordshire-Lines, beide letzten die Eisenstrasse nach Dudley, Wolverhampton etc. aufschließend.

Der für den Bau dieser Station disponirte Terrain, namentlich im Mittelpunkte der Stadt Birmingham gelegen, war im Ganzen unbedeckt. Es umfaßte die Station in einem Raum zwischen zwei Tunnels geschoben werden, wobei das Terrain auf der einen Seite ein sehr starkes Abhang bildete. Dessen führte zu der Dispo-

tion, das Empfangsgebäude an den Abgängen bei New-Street und von diesen ausgleich, die Stationshalle aber tiefer zu legen, so daß man aus dem Empfangsgebäude nur durch herabföhrrende Treppen in die Halle gelangen kann. Hierbei war es jedoch möglich, eine directe Communication der Halle mit einer tiefer gelegenen StraÙe (Great Queen Street) herzustellen, so daß in Birmingham ankommende Passagiere hier direct abfahren können. — Die Situation ist in Fig. 3 Blatt 50 gegeben, welche zugleich Skizze des Grundrisses ist.

Das Empfangsgebäude besteht aus einem höhern, unten mit Colonnaden versehenen Mittelbau von 4 Etagen, und aus zwei Seitenbauten von 3 Etagen. Der mittlere Seitenbau enthält in den oberen beiden Etagen einen Gasthof (Queen's Hotel), der Mittelbau im Niveau der New-Street die Expeditionsräume, die Wartehalle, Restaurationräume und sonstige für die Bahnhofstation notwendige Zimmer; die oberen Etagen werden von der Verwaltung der London- und Northwestern-Eisenbahn benutzt, und sind hier bedeutende Räumlichkeiten erforderlich, weil in Birmingham ein Theil der Hauptverkehre der Bahn sich befindet.

Aus dem Vordruck, worin sich die Billetsangabe befindet, gelangt man zu den tiefer gelegenen Perrons für die nach verschiedenen Richtungen abgehenden Züge durch gekrümmte Treppen, und zwar durch die rechte Hand legende Treppe zu einem Perron für die Züge nach der South-Valley, Schweabury- und Birmingham-Linie, durch die linke Hand legende zu demjenigen für die Züge nach der Midland- und South-Staffordshire-Linie. Jeder dieser Perrons ist etwa 300 Fuß lang. Gerade an den Westbild gelangt man zu einer Treppe, welcher in etwa 20 Fuß Höhe über den Schienen quer durch die Tiefe der Halle durchgegriffen ist. Aus diesen Zügen führt eine Treppe zum Perron für die nach London abgehenden Züge, welche beinahe die ganze Länge der Halle einnimmt und etwa 600 Fuß lang ist, eine zweite Treppe zum Perron für die nach Liverpool und dem Norden abgehenden Züge. Endlich steht der genannte Perron mit dem Ankunftsperren in Verbindung, und zwar hier durch ein besonderes, kleines, in der Bahnhofshalle aufgestellten Gebäude. Über dem Ankunftsperren liegt ein gekrümmter Halteplatz für Stadtfahrer etc. Das beschriebene Arrangement geht aus dem Grundriß und Querdurchschnitt Fig. 1 und 3 Blatt 50 seltner hervor.

Hiervon sind in der Halle 4 Perrons vorhanden mit dazwischen liegenden resp. 3, 4 und 2 Gleisen.

Der Umstand, daß bei einigen Hallen, welche mit Stahl in Feuer getrieben waren, beim Entweichen der Züge diese Stahle zertrümmert worden und in Folge dieser Ereignisse dieser Hallen erfolgt war, sowie die Erwägung, bei der nicht überall gleichen, vielmehr nach dem Enden des Hauptplatzes abnehmenden Tiefe ein möglichst gleichförmiges Dach zu erhalten, führte zu dem

Entschluß, den ganzen Raum der Halle frei durch ein einziges Dach aus Stahldachbalken zu überspannen. Der auf diese Weise überdeckte Raum hat eine Länge von 840 Fuß und eine Tiefe von 212 Fuß, das also circa 7 Morgen.

Das Dach ist im Ansehen nach einem Krüppeldach gefornet, dessen Reize 208 Fuß, Pfeilhöhe 40 Fuß, d. i. etwa $\frac{1}{20}$ der Spannweite, mithin dessen Halbmaße 154,2 Fuß beträgt.

Dieselbe Form haben die Hauptbinder, welche aus einem System von Hölzern, schraubenverzierten Stützen, Kreuzstienen und Zugstangen bestehen, wie diese aus dem Durchschnitt Fig. 1 Blatt 50 hervorgeht. Alle diese Bestandtheile sind durch elegante Verbindungen mit einander vereinigt.

Die Hauptbinder ruhen in Entfernungen von 24 Fuß mit ihrem einen Ende in der Mauer des Stationsgebäudes, mit ihrem andern Ende auf starken eisernen Stützen, welche durch eisernen Kopfbolzen mit einander nach der Längsrichtung der Halle verschraubt sind. Die Höhe dieser Stützen, welche hoch sind und einen Durchmesser von 2 Fuß haben, variiert nach dem Terrain, welches absteigend ist, zwischen 30 und 35 Fuß. Die Höhe der Hauptbinder über dem Schienen beträgt an den Aufangspunkten 33 Fuß, in die Höhe der Halle in der Mitte, von den Schienen bis zur Oberkante der Binder, 87 Fuß.

Die untere Linie der Hauptbinder ist, ähnlich der oberen, nach einem Krüppelbau gefornet, dessen Schenkel demjenigen der Hauptbinder gleich und 208 Fuß ist, dessen Pfeilhöhe aber nur 17 Fuß d. i. $\frac{1}{24}$ der Schenkel beträgt, so daß der Krümmungshalbmesser 3264 Fuß hält.

Der obere Rahmen jedes Hauptbinders, welcher denselben Stützpunkt ausgemacht ist, besteht aus einem Hölzernen, aus Hölzern von 15 Zoll Höhe, $\frac{1}{2}$ Zoll Dicke und 4 Winkelsteinen von 3 und 6 Zoll Scheitel bei 1 Zoll Dicke zusammengesetzt, und von einem Gesamtquerschnitt von etwa 35 $\frac{1}{2}$ Zoll. Derselbe ist an den Enden nach durch zwei $\frac{1}{2}$ Zoll hohe Hölzer verstärkt, wie dies Fig. 18 Blatt 51 zeigt, in dem obigen Theil der Länge sind für die Stützen ebenfalls 4 Zoll starke Lanchen, welche zwischen die Winkelsteine passen, aufgemietet.

Der untere Rahmen jedes Hauptbinders wird aus 4 Zoll im Durchmesser haltenden Eisenstößen in Längen von etwa 12 Fuß gebildet, welches in dem Mittelpunkt der Stützen durch Muttern mit Rechts- und Links-Gewinde befestigt, an dem Enden der oberen Rahmen durch nach Röhrenweise mit Keilnägeln befestigt wird, wie dies aus Fig. 1 und 7 auf Blatt 51 hervorgeht.

Die Stützen sind aus 4 Winkelsteinen von 21 Zoll Scheitel und 1 Zoll Dicke gebildet. Diese Winkelsteine sind an den Enden mit entsprechend geforneten Eisenstücken verschraubt, in der Mitte der Länge mit

Mittheilungen über Gewölbe aus Stampfmörtel.

(Mit Zeichnungen von H. U. im Text.)

Im Jahrgang VII. Hft. VI. bei IX. der Zeitschrift für Bauwesen sind auf pag. 424 ff. von Herrn Regierungs- und Rath Hülshagen die Bemerkungen über die Gewölbeconstruction des antiken Roms* enthalten, in welche erwähnt ist, daß diese Gewölbe großentheils aus Mörtelgub hergestellt wurden, daß die Möglichkeit dieser Construction auf der Eigenschaft des alt-römischen Mörtels, seine Masse beim Erhärten nicht zu ändern, beruhe, und weil diese Eigenschaft unserem Mörtel gänzlich abgehe, so müsse bei neuen Constructionen Gutsverlei in (Gewölben) aus ausgeschlossen bleiben.

Mag auch die Bedeutung dieser Folgerung eingewandt werden, so ist doch zu erwähnen, daß wir in jenen Mörtelgub kein ähnliches Material besitzen, nämlich den Stampfmörtel. Bei diesem ist die gedehnte und nichtverworfene Eigenschaft unseres gewöhnlichen Mörtels, „das Schwinden“ fort, indem dieser, wie es scheint, in dem so großen Kalkgehalt des gewöhnlichen Mörtels begründet ist, welchen der Stampfmörtel nicht besitzt.

Untersehauer baute sich im Jahre 1855 ein aewinkeltes Wohnhaus von Stampfmauer und Stampfputzdecken, bei welchem er die vorerwähnten Versuche über Mischung des Mörtels gemacht hat, wovon vollständig später einmal ein Näheres. Jetzt sei nur erwähnt, daß auch 16 Räume, etwa 50 q Fuß Grund im Plan, mit Stampfmörtelgewölben versehen wurden.

Diese Gewölbe sind kühnliche Kappen, haben an den Widerlagern (welche bei größeren Räumen aus Gärten in Backsteinen großentheils 2 Zoll, in der Diagonale 3 Zoll dick, im Scheitel der Diagonale 4 Zoll dick, im Scheitel in den Widerlagern circa 6 Zoll, und in den Kämpfern der Ecken 8 Zoll dick).

Von diesen Gewölben, die oben, welche nachgerichtet wurden, und bei denen Anwendung die größte Sorgfalt angewandt war, haben das Mischungsverhältniß von 1/2 Cement, 1/2 Kalk und 1/2 Sand.

Da auch der Theorie ein Gewölbe aus lotrechten Widerlagern ohne so gut oder vielmehr lediglich seinen Halt findet, und für einen solchen, central gerichteten Ansatz der Gewölbe an den Widerlagern durchaus kein anderer Grund vorhanden ist, als die Verwendung naturbelassener bautechnischer Materialien, — dieser Grund aber bei Anwendung einer beliebigen Gewölbeform erfüllt ist, so werden sämtliche Gewölbe gegen lotrechte Flächen der Widerlager, resp. der Eingänge gemauert.

Diese vier zuerst gefertigten Gewölbe wurden erst im Jahre 1856 eingeweiht, und zwar mit großer Verehrung. Sie haben bis jetzt ohne die geringste Veränderung und ohne daher den Beweis, daß die Mörtelmasse nicht geschwunden ist; denn an den lotrechten Widerlagerecken würden sie baldige herabstürzen.

Bei den anderen Gewölben wurde der Cement fortgelassen, 1/2 Kalk und 1/2 Sand als Mörtelmasse aus Gewölbe eingemauert, sowohl beim Stampfen als auch sonst in vielen Fällen; insofern in Bezug des Ausfahrens, weniger sorgfältig verfahren, und es ist daher fast jedes einzelne dieser Gewölbe einen Querschnitt und einen Fehler.

Man kann nun zunächst annehmen, daß dies am Mangel des Cements liege.

Drei Gewölbe, welche zu wenig im Frühjahr 1856 ausgeführt wurden, — namentlich aber in der (Gewölbforn) fehl-

tehrst waren, indem zwei Kämpferpunkte höher als die anderen beiden lagen — erhielten beim Auswärten Risse und stürzten mehr oder minder bald nach der völligen Ausräumung ein.

Hierbei, nämlich beim Stampfen, welcher allmählich erfolgend und Tagend fortgesetzt wurde, indem man von unten durchs Gewölbe schaffte, zeigte sich nur, daß die Masse, welche sehr trocken verarbeitet wurde, so wie sie aufgebracht war, festhielt gebildet habe, wobei, unter nicht nicht mit einander verbunden, einzeln sich lösten, resp. abfallen ließen. Es blieb es in die Gewölbe noch in kleine geländeten Theile stehen, was in der Mitte ein großes röhrenförmiges Loch einnahmen war, und blieb auch ferner noch stehen, nachdem neben diesem Loch einseitig eine bis zum Widerlager reichende Längsleiste abgelegt war.

Die Mörtelmasse der einzelnen Gewölbe wurde demnach (den Cement) einer durchgehenden und aus abnormen Herstellung der Gewölbe verwendet; jedoch wurde die Masse in frucht genommen, daß beim Stampfen das Wasser aus der Schichtung trocknete, was war dafür geeignet, daß die Kämpfer in größerer Höhe lagen.

Im Scheitel der Diagonale haben die ausgeführten Gewölbe nur 3 Zoll, im Scheitel an den Widerlagern circa 4 Zoll Stärke, dagegen 3 Zoll Mächtigkeit erhalten. Derselben sehen ihnen mit dem Frühjahr 1857 ohne jede Veränderung und ohne irgend einen Riß, daher sie den Beweis liefern, daß auch aus dem gewöhnlichen Kalk ein Mörtel geschaffen werden kann, welcher nicht schwindet.

Die gemauerten Gewölbe geben nun Veranlassung, da, wo es möglich und zweckmäßig war, auch Kreuzgewölbe mit Gärten aus Zugmasse (welche jedoch wie Gärten lotrechte Stützflächen und auch im Querschnitt, rechtwinklig im Längsprofil) hergestellt zu werden, horizontal (Längsprofil zeigen) mit den zwischen gemauerten Kappen von Stampfmörtelmaße zusammenzuführen. Weshalb über diese noch nicht berichtet werden kann, da bei der geringen (Ungewissenheit) an Bautechniken vor allem der Fall sich ereignet, derartige Gewölbe fertigen zu lassen, so in demnach als Wahrscheinlichkeit dafür, daß dieselben gut ausgefallen sein werden. Die Masse, über welche diese Kreuzgewölbe gemauert sind, haben ein Pfundament von 13 Fuß im Quadrat.

Aus den gemauerten Erfahrungen ließ sich auch noch ein anderer Lehrsatz ziehen, welcher zum Stampfmörtel auf den Bau mit Backsteinen übertrug.

Stampfmörtel, wie derselbe zur Erlangung des oben erwähnten zweckmäßigen Gebäudes angewandt ist, von 1/2 Kalk und 1/2 Grund und Sand, ist zum Mauerwerk mit Ziegeln nicht an gebrauchbar, da er mit den Ziegeln einzeln eine sehr langsame Verbindung eingeht, andrerseits aber so lange überhaupt nicht anzuwenden ist, als die Mauer noch mit der Maurerkeile arbeiten; denn dieser Stampfmörtel klebt nicht an der Kelle, und dies ist das Zeichen, welches die Mauer beim Verarbeiten des Mörtels verlangt.

Um jedoch ein dem bisherigen Mischungsverhältniß (von 2 resp. 3 Theile Sand und 1 Theil Kalk, der gewöhnlichen Mörtelmasse) an einen anderen Bezugspunkt, worden da, wo sich bei Privatbau von Einfuß auf die Bauwerke nachweisen ließ, 7 Theile Sand und 1 Theil Kalk genommen, jedoch die größtmögliche Sorgfalt auf vollkommene Maueerwerk verwendet.

Eine dieser Gebäude, eine Wohn- wie im Giebelge-

Schne

ausgeführt von H. H. Hoffmann in Hingensheimen W. P.

Fig. 1

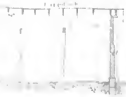


Fig. 2

nach A.B.

Fig. 3

nach E.P.



Kassendachstuhl

Fig. 4



Fig. 5



Fig. 6

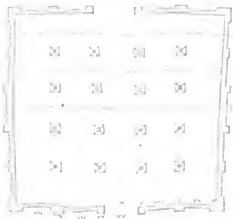


Fig. 7



Fig. 8

Fig. 9

Fig. 10

Fig. 11

Fig. 12

Fig. 13

Fig. 14

Fig. 15

Fig. 16

Fig. 17

Fig. 18

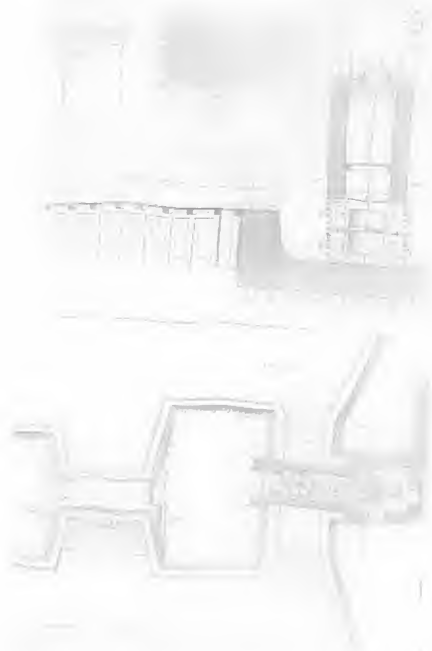
Fig. 19

Fig. 20

Fig. 21

Fig. 22

Fig. 23





einen Klopffest des Oefalles in dem Zuleitungsgraben und durch eine entsprechende Sammelbohrung auch einem Mangel zu beseitigen.

Die Gründung einer solchen Vorrichtung unterliegt jedoch einigen Schwierigkeiten, weil die zu nicht unbedeutender Tiefe unter der gewöhnlichen Wasseroberfläche in der ihre Natur nicht zureichend und wasserreichen Beschaffenheit der Niederung erstiegen muß. Bei den verschiedenen in Holland angeführten Maschinen dieser Art hat man indeß diese Schwierigkeiten durch Anwendung des Wassers zu überwinden gewußt.

Es vorstehend die Fyng'sche Maschine sieht in ihrem Effect bei bedeutenden Förderungen ähnlich, so sieht man durch von Seiten des Niederländischen Gouvernements worden dieses, noch irgend einem anderen System einen vollständigen Vorrang einräumen zu wollen, indem in anderen Theilen des Landes noch jetzt Entwässerungs-Maschinen verschiedener Art benutzt werden. Die eigentliche Organisation der administrativen Behörden, so wie die größte Selbstständigkeit in der Verwaltung der Deichgenossenschaften, jedoch größer, mag zum Theil eine Veranlassung hierzu sein.

So ist im Anfang 1857 in der Nähe des städtischen Guts eines von Wasser-Förderungs-Maschinen erbaut, welche zur Erleichterung der mit der Trockenlegung des Harlemer Meeres zusammenhängenden Anlagen als notwendig befunden wurde, und demnach ihre Thätigkeit leisten muß.

Zu ihr hier das System der Schöpfwerke wiederum Anwendung gefunden, und zwar weder sechs noch sieben Räder von 5 Fuß 7 Zoll Breite und 22 Fuß 7 Zoll im äußeren Durchmesser gab, mit 24 Schaufeln versehen, aufgestellt, welche mit

ist eine Dampfmaschine in Bewegung gesetzt, und so eine Förderhöhe von 6 Fuß erreicht werden soll.

Bei der Trockenlegung des Harlemer Meeres hat man das gewöhnliche Pumpen-System in Anwendung gebracht. Drei Dampfmaschinen, jede von 400 Pferdekräften, von denen zwei je sechs Pumpen in Bewegung setzen, während die dritte deren elf kleine mit demselben Effect bewegt, sind an verschiedenen Orten aufgestellt. Das Durchschnitten der größeren Pumpen-Cylinder hat 5 Fuß 10 Zoll, die Halbbreite beträgt 9 Fuß 8 Zoll, und es werden 51 bis 6 Hefen in der Minute gehoben. Die Hebelwerk-Dampfmaschine mit Condensations- und Expansionsventilen, wenn es nöthig ist, mit 300 Pferdekräften versehen zu werden jedoch, wie gesagt, nur 400 Pferdekräfte in Anspruch genommen. Die Güter vom Harlemer Meer zu entsorgen und durch Anwendung dieser Maschine die Abwässerung des ganzen Gebietes enthält 14000 Hectaren (70200 Morgen). Solche Fläche später nicht für zweckmäßig anerkennend, nur drei oder vier zu nehmen mit so bedeutendem Effect aufgestellt. Es haben, weil die Aufrechterhaltung einer derselben bei vorzunehmenden einen stilleren Einfluß auf die zu bewältigende Wassermenge schien nicht überlegen werden konnte. Jetzt, wo die Trockenlegung erfolgt und völlig durchgeführt ist, und es nur der passiven angestrichen Canäle und Gräben angelegte Drainagen zu besorgen, ist dieser Uebelstand weniger fühlbar.

Kröger.

Die Bau-Anlagen der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn.

(Mit 2 Zeichnungen auf Blatt 55 bis 56 in Atlas und auf Blatt 2 und 3 im Text.)

Geschichte etc.

Bereits im Jahre 1845, beim Beginn des Baus der Königlich Preussischen Eisenbahn von Königsberg wurde die einstimmige Fortführung dieser Bahn westwärts bis Berlin genehmigt, und von Kreuz-Cöstrin nach Berlin und Frankfurt a. O. durch den kaiserlichen Regierungsrath Wichle eingeleitet worden; jedoch der Reichstag die Ausführung der Eisenbahn, erst Gewerbe und schließlich Arbeiten am 1. März, vom 19. März 1856 wurde eine besondere Befehle unter der Firma: "Königliche Commission für den Bau der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn" ernennt, welcher die Vorarbeiten auszuheben von Kreuz-Cöstrin nach der Ausführung der Eisenbahn wurde, und zwar bestand diese Commission aus dem Regierungsrath von Müllern, als Vorsitzenden, und dem Regierungsrath von Müllern, als administrativem Mitglied, und

Am ersten April 1856 constituirte sich die Commission und legte ihre Thätigkeit. Die Eisenbahn von Kreuz nach Cöstrin ist die westliche Fortsetzung der (Cöstrin) so wurde nach Vollendung der die Hauptstadt bilden und eine Abkürzung des Schienenweges von 6 1/2 Meilen gegen die bis jetzt bestehende Linie von Kreuz

über Berlin nach Berlin zu Folge haben. Achtnelberweiser wird die projectirte Bahn von Königsberg nach Eydtkuhnen die östliche Verlängerung der Cöstrin bilden, und wird nach Vollendung beider Strecken bald in möglichst gerader Linie mit Berlin verbunden sein. Seit Erwerbung der Niederpreussischen Eisenbahn durch den Staat war das Augenmerk zunächst darauf gerichtet, durch den Bau der Bahn von Kreuz über Cöstrin nach Frankfurt a. O. den ganzen Osten Preussens Eisenbahn-Verkehr in die Hände des Staates zu bringen und den Umweg über Berlin zu 5 1/2 Meilen abzukürzen. Zur Bewältigung des dadurch vermuthlich zu bedeutend werden Staates, von den letzten 11 Meilen der actuellen neuen Eisenbahn, von Frankfurt a. O. bis Berlin, ist daneben das zweite Gleis angelegt worden, um zu gleicher Zeit mit der Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Bahn dem Reich der Eisenbahn Strecken von Cöstrin nach Berlin (11 1/2 Meilen) bis 6 1/2 Meilen (Thier-Bankstation), welche zwischen 2 1/2 Meilen Länge der östlichen Linie abgekürzt, ein einseitiger von dem Cöstrin herbeiführt wird, vollkommen unabhängiger Betrieb der Eisenbahn gestattet, sowie reich bebaute Landstrichen in bedeutenden Baukosten gewährt wird, ist es natürlich für den Grund der Unterhandlungen der höchsten Staatsbehörden.

Richtung und allgemeinen Verhältnisse. Die Kreuz-Cöstrin-Frankfurter Eisenbahn hat eine Länge von 10 Meilen, und zwar von Kreuz bis Cöstrin 14 und von

Cötrin bis Frankfurt d. Meins; sie hinführt, vom Kreuz ab gerechnet, die Orte: Nos-Bretils, Vordamm, Alt-Carbo, Friedeburg, Gurkow, Zantich, Landsberg a. W., Werpitz, Luppow, Gernin, Bolt, Vists, Tümel, Cötrin, Reltwein, Podelsig, Lebus, Frankfurt, und hat folgende:

- | | | |
|--------------------|-----|-------------------|
| Bahnhöfe | und | Haltestellen in |
| 1. Kreuz. | | |
| 2. Driesen. | | |
| | | 3. Alt-Carbo. |
| 4. Friedeberg. | | 5. Gorkow. |
| 6. Zastoch. | | |
| 7. Landsberg a. W. | | 8. Dörlinghof. |
| | | 9. Döllens-Badung |
| 10. Viete. | | 11. Tammel. |
| 12. Cästrin. | | |
| 13. Podelzig. | | |
| 14. Lebus. | | |
| 15. Eckenfent. | | |

Das Land, welches von der Eisenbahn durchschnitten wird, ist ein von Höhen, ringsgeschlossenes weit ausgedehntes Thal, welches die Wasserläufe der Netze, Warthe und Oder umfängt und große Niederungen bildet. Die Bahn verläuft aus Fels der Höhen an nördliches Thälchen von Kreuz bis Cietzin, überschreitet dann die Warthe und Oder, fällt auf wieder in die Niederung, erstreift die Höhen am südlichen Thälchen bei Reibitz und erreicht bei Lebus den Gipfelpunkt der Hochbühne, auf welcher der Haltepunkt für Niederbarnau-Märkischen Eisenbahn liegt.

Die Warthe- und Netze-Niederungen sind theils gar nicht, theils unvollkommen eingedeicht und deshalb bei Hochwasser den Ueberschwemmungen ausgesetzt; dabei besteht der Boden dorthin meist aus tiefen Torf- und Moossümpfen.

[illegible]

Bei Alt-Beckitz fließt die Bahn so dicht an dem nördlichen Höhenzuge vorbei, daß an dieser Stelle, um Raum für die Bahn zu gewinnen, entweder das Pflaster verlegt, oder die Bahn weiter landeinwärts mußte. Das Letztere ist als das Sicherste und Wohlfeilste

gewählt worden, wobei jedoch eine verlorene Höhe von 64 Fuß überstrichen werden mußte.

Die Neigungs-Verhältnisse der Bahn sind so angeordnet worden, daß durchweg, und zwar in ununterbrochenen Längen bis zu 1 Meile, ein Gefälle von 1 : 200 angenommen ist, mit Ausnahme derjenigen Strecken, wo mit Vortheil dem Terrain und auch infolgedessen geringere Neigungen eingelegt werden konnten und wo ein stärkeres Verhältniß wegen baulicher Anlagen bedingt war. Ein stärkeres Verhältniß, und zwar 1 : 120, war nöthig:

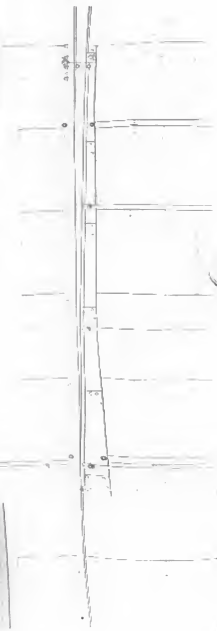
Die Neigungs-Verhältnisse der Bahn sind so angeordnet worden, daß durchweg, und zwar in ununterbrochenen Längen bis zu 1 Meile, ein Gefälle von 1 : 200 angenommen ist, mit Ausnahme derjenigen Strecken, wo mit Vortheil dem Terrain und auch wohl einer geringeren Neigungen eingelegt werden konnten und wo ein stärkeres Verhältniß wegen baulicher Anlagen bedingt war. Ein stärkeres Verhältniß, und zwar 1 : 120, war nöthig:

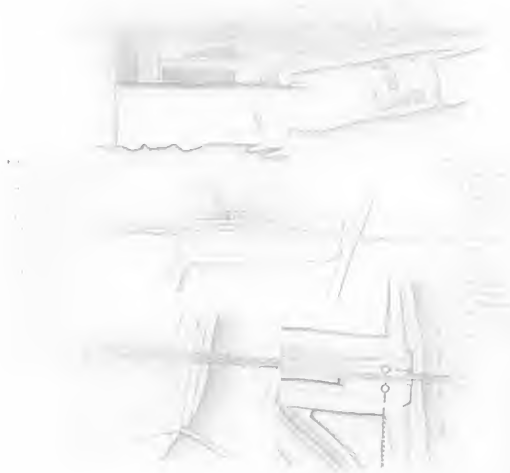
- 1) bei Ueberschreitung des Mühlenflosses bei Lappow,
- 2) bei Ueberschreitung der Pfostenstrasse in der kurzen Vorstadt bei Genthin, auf 125 Ruthen Länge fallend, um der erforderlichen Höhe über der StraÙe zu der Höhenlage der Waid-Deich zu gelangen,
- 3) bei dem Herabsteigen der Bahn nach dem Uebergange über die Oder in die Höhenlage der Oder-Niederung, auf 150 Ruthen Länge, um die Wege-Übergänge zu ermöglichen.

Groundwater

[illegible]

Die Schachtelöhre Erde zu bewegen. Grundsätzlich wurden die Balkenkörper erst für ein Gestein mit einer Kronenbreite von 10 Fm, bei 15 fmgigen inneren und äußeren Böschungswerten, unter Arbeit mit Ausnahme derjenigen Stellen, wo die Disposition der Arbeit die Ausführung eines zweifelhafteigen Planums mit einer Kronenbreite von 27 Fm vorteilhaft erscheinen ließ.





gewandter Natur und diesen mehr dem Lokverkehr der meist dicht bevölkerten Umgegend. Sie sind also für die Kreuzung von 150 Ruten langen Güterzügen eingerichtet und erhalten außer einem Laufgleise mit einem Güterwagens, eine Vorseite und meistens eine Wasser- und Cokesstation. Wo die Oberfläche es erlaubt, liegt der Güterschuppen dem Laufgleise gegenüber an dem einen Parallelstreifen, jedoch in der dem Parallelstreifen vorläufig überlappend fortgesetzt und dessen Anlage dem zukünftigen Bedürfnisse vorbehalten.

Die Bahnhöfe Alt-Carls, Gerkr., Dörflingshof, Deless-Hedding und Tansel sind möglichst einfach angeordnet.

Betriebsmittel

Die im beschränkten Besitztum bilden die durch die Erfüllung der oben Listed notwendigen Ergänzungen der bisherigen Betriebsmittel der Ostbahn.

Es sind neu beschafft worden:

- 3 Stück Lokomotivmaschinen.
- 8 Stück Personenzugmaschinen.
- 10 Stück gekuppelte Güterzugmaschinen nebst den Tendern und Kesselschalen; ferner
- 10 Gepäckwagen mit Bänken.
- 7 Personenzüge II. und III. Klasse mit Bremse und bedekten Schaffensitzen.
- 150 vierachsige bedeckte Güterwagen mit Achsen zu 25 Ctr. Netz-Tragfähigkeit.
- (Mittels 60 Wagen mit Bremse).
- 20 Güterwagen zu diversen Zwecken (Fährwagen, Langholzwagen, Pferdewagen, Güterwagen),
- 23 Reservewagen und Fuhrer.

Kosten

Trotz der außerordentlich kurzen Zeit von nur 18 Monaten, in welcher die 10 Meilen lange Bahn gebaut worden mußte, und der zu einzelnen Stellen vorgenommenen sehr bedeutenden Arbeiten, wozu bei den glücklichen transatlantischen Bedarf die Preise der Baumaterialien und des Arbeitslohn sehr geringfügig waren, und trotzdem mehrere nicht vorgetriebene Bau-Anlagen ausgeführt worden sind, wird die Anschlagskosten von 940,062 Thlr., oder von 800,000 Thlr. pro Meile, vornehmlich nicht überschritten werden.

In Bezug auf die Bauwerke der Kreuz-Christi-Frankfurter Eisenbahn wird, neben den Zeichnungen auf Blatt 52 bis 55 im Atlas und auf Blatt X und T im Text, noch auszuweisende Nachschüsse beigefügt:

Die eiserne Überführungen.

Die Anordnung der Bauwerke als eine Eisen-Construction ging von folgenden Grundsätzen aus:

- a) Bei allen übrigen Bauwerken aus Eisen.
- b) Bei denjenigen Brücken, die in Construction stets vereinigt, und namentlich Schienenbahnen verwendet werden.
- c) Bei denjenigen Brücken, wo eiserne Querträger erforderlich waren, liegen die Schienen auf Langschwellen; bei denjenigen, wo hölzerne Querschwellen eingefügt werden konnten, sind diese gewählt worden.
- d) Die Festigkeit der Eisen-Construction ist so normirt worden, daß bei der größtmöglichen Belastung (d. h. bei der günstigsten Stellung einer, lediglich zweier Locomotiven der schwersten Art) eine Eisen-Brücke nicht mehr als 10000 Pfd. pro 1 Zoll des Querschnitts belastet wird.
- e) Die doppelteisen Brücken in jedem Geleise sind dem selbständigen vollständig gesichert und durch eine

eigene Brücke-Construction, welche ohne Verbindung mit der selbständigen auf dem Pfeiler ruht, unterstützt.

Die bei der Kreuz-Christi-Frankfurter Eisenbahn in mehrbrückigen Öffnungen haben die Neben Weilen:

2, 4, 3, 6, 7, 8, 9, 12, 14, 15, 16, 20, 23, 24, 44, 50, 55, 56, 72, 74, 76, 78 Fuls

aufserdem sind in der Ober- und Wider-Brücke bei Clärie je 2 mit Drei-Brücken stützende Öffnungen von 14 Fuls und 22 Fuls, und von 30 Fuls und 30 Fuls hoher Weile.

Die Überbrückung von 2 Fuls weilen Öffnungen erfordert keine besonderen Constructionen, die Querwellen liegen an der Stimmern und die Eisenbahnen überdecken ohne Weiteres den Zwischenraum.

Bei Lichtruten von 4, 5, 6 Fuls (verg. die Zeichnungen auf Blatt 52) liegt die Bahn auf Querwellen, welche, auf die Planen ober der Öffnung der Fahrgänge übergeschrieben zu machen, hier 15 Fuls lang sind; sie ruhen auf je drei Doppelwellensträngen vom Profil der Fahrschienen der Kreuz-Christi-Frankfurter Bahn, die hiermit durch gelochte Schienenstücke mit einer auf der Stimmern liegenden Quer-

schwellen verbunden sind. Um diese drei Doppelwellenstränge gleichmäßig tragen zu lassen, ist es erforderlich, daß dieselben bei der allgemein eingeführten Spannweite von 4 Fuls 6 Zoll in Entfernung von 3 Fuls 1 Zoll von Mitte zu Mitte liegen.

Diese Construction ist offenbar die billigste, welche man anwenden kann, die ist jedoch nur bei nur kleinen Weilen von 6 Fuls anwendbar. Bei größeren Weilen werden vier und mehr Doppelwellenstränge erforderlich, und die gleichmäßige Verteilung der Last des darüber fahrenden Zugs muß eine vielfachen Schwierigkeiten unterworfen sein; deshalb muß es als gefahrlich angesehen werden, als Unterbau eine einseitige Construction einzuführen, die in ihrer Construction 4 bis 5 mal so schwere Tragfähigkeit besitzt, als der Fall sein würde, wenn durch Zufälligkeit wie ungenau Arbeit, Versäumnisse etc., einzelner Träger außer Tätigkeit treten. An diesem Grunde ist auch die Anwendung von mehr als drei Trägern unter einem Geleise von hohen Ministern unterzogen worden.

Bei dem Lichte von 7 bis 20 Fuls sind nur zwei oder drei Träger für jedes Geleise eingeführt worden und zwar in einer Entfernung von 7 Fuls von einander, weil dabei noch die Anwendung kleinerer, nicht übermäßig starker Querschwellen, auf denen die Schienen ruhen, möglich ist. Brücken von diesem Spannen werden meist in Weg-Unterführungen, bei denen die Höhe über der Fahrbahn nicht überschritten wird, und wo es darauf ankommt, die Eisen-Construction möglichst wenig unter die Schienen zu senken. Um dieser Bedingung zu genügen, sind die 11 Zoll hohen Querschwellen durch die Tragstücke ersetzt und mit denselben stützt verbunden; wodurch sie sind so lang, daß sie einen Betrag von der Breite des Planes aufnehmen. Die Gurtungen der Träger sind aus Schienen und Platten geformt, und bei den Brücken von 7, 9, 10 Fuls hoher Weile (Blatt 53) durch ein Güterwagen. Bei den Öffnungen von 12 bis 20 Fuls (Blatt 52) jedoch durch 1 Zoll starke Platten verbleiben. Horizontal- und Vertikal-Verbreitungen, sowie die ungenutzten Querschwellen, geben den Brücken ein mögliches Selbstgewicht.

Die Güter, lediglich die Platten, zwischen beiden Gurtungen tragen durch die Verankerung der Tragfähigkeit der Construction nicht bei, sondern sind lediglich durch das selbständige der Spannungen in den Gurtungen zu übertragen.

Die Gewicht des Schienenbauwerks vorhanden einer Construction sind:

1) für eine Brücke von 7 Fuß lichter Weite 1691 Pfd.

2) „ „ „ 8 „ „ 1702 „

3) „ „ „ 9 „ „ 1801 „

4) „ „ „ 10 „ „ 1903 „

5) „ „ „ 11 „ „ 2007 „

6) „ „ „ 12 „ „ 2113 „

7) „ „ „ 13 „ „ 2221 „

8) „ „ „ 14 „ „ 2331 „

9) „ „ „ 15 „ „ 2443 „

10) „ „ „ 16 „ „ 2557 „

11) „ „ „ 17 „ „ 2673 „

12) „ „ „ 18 „ „ 2791 „

13) „ „ „ 19 „ „ 2911 „

14) „ „ „ 20 „ „ 3033 „

15) „ „ „ 21 „ „ 3157 „

16) „ „ „ 22 „ „ 3283 „

17) „ „ „ 23 „ „ 3411 „

18) „ „ „ 24 „ „ 3541 „

19) „ „ „ 25 „ „ 3673 „

20) „ „ „ 26 „ „ 3807 „

21) „ „ „ 27 „ „ 3943 „

22) „ „ „ 28 „ „ 4081 „

23) „ „ „ 29 „ „ 4221 „

24) „ „ „ 30 „ „ 4363 „

25) „ „ „ 31 „ „ 4507 „

26) „ „ „ 32 „ „ 4653 „

27) „ „ „ 33 „ „ 4801 „

28) „ „ „ 34 „ „ 4951 „

29) „ „ „ 35 „ „ 5103 „

30) „ „ „ 36 „ „ 5257 „

31) „ „ „ 37 „ „ 5413 „

32) „ „ „ 38 „ „ 5571 „

33) „ „ „ 39 „ „ 5731 „

34) „ „ „ 40 „ „ 5893 „

35) „ „ „ 41 „ „ 6057 „

36) „ „ „ 42 „ „ 6223 „

37) „ „ „ 43 „ „ 6391 „

38) „ „ „ 44 „ „ 6561 „

39) „ „ „ 45 „ „ 6733 „

40) „ „ „ 46 „ „ 6907 „

41) „ „ „ 47 „ „ 7083 „

42) „ „ „ 48 „ „ 7261 „

43) „ „ „ 49 „ „ 7441 „

44) „ „ „ 50 „ „ 7623 „

45) „ „ „ 51 „ „ 7807 „

46) „ „ „ 52 „ „ 7993 „

47) „ „ „ 53 „ „ 8181 „

48) „ „ „ 54 „ „ 8371 „

49) „ „ „ 55 „ „ 8563 „

50) „ „ „ 56 „ „ 8757 „

51) „ „ „ 57 „ „ 8953 „

52) „ „ „ 58 „ „ 9151 „

53) „ „ „ 59 „ „ 9351 „

54) „ „ „ 60 „ „ 9553 „

55) „ „ „ 61 „ „ 9757 „

56) „ „ „ 62 „ „ 9963 „

57) „ „ „ 63 „ „ 10171 „

58) „ „ „ 64 „ „ 10381 „

59) „ „ „ 65 „ „ 10593 „

60) „ „ „ 66 „ „ 10807 „

61) „ „ „ 67 „ „ 11023 „

62) „ „ „ 68 „ „ 11241 „

63) „ „ „ 69 „ „ 11461 „

64) „ „ „ 70 „ „ 11683 „

65) „ „ „ 71 „ „ 11907 „

66) „ „ „ 72 „ „ 12133 „

67) „ „ „ 73 „ „ 12361 „

68) „ „ „ 74 „ „ 12591 „

69) „ „ „ 75 „ „ 12823 „

70) „ „ „ 76 „ „ 13057 „

71) „ „ „ 77 „ „ 13293 „

72) „ „ „ 78 „ „ 13531 „

73) „ „ „ 79 „ „ 13771 „

74) „ „ „ 80 „ „ 14013 „

punkt zweier Gitterstäbe und die Befestigungsmittel derselben mit den Gitterstäben zusammenzufallen, weil sonst das Befestigungsmittel, das doppelte Anforderungen entgegenwäre, zu schwach gewesen wäre. Diese Grundbedingung sind in den Entwurf durchgängig festgehalten worden.

Zur vorerwähnten Aufstellung der Gitterstäbe sind die Querträger mit Platten und unbedeckten Eichen als die Gitterstäbe und sind mit Längsträgern, aus je zwei Eichen und einem Stabe zusammengefügten aufeinanderfolgenden Stäben versehen. Über diesen Längsträgern in die Stützweite der Wand durch Wandbohrerträger von Platten statt der Gitterstäbe und gefügt. Ein System von horizontal liegenden Querträgern, welche an der unteren Seite mit den Querträgern verbunden sind, sichern die Eichen gegen Schiefenbewegungen. Es ist dabei die Vorsicht gebrauchet worden, diese Stäbe von dem Nuten etwas zu entfernen, so daß sie nicht gegen ein anders stoßen.

Bei Aufstellung der Gitterstäbe an den oberen Überbrückungen der bei der Kreis-Gitter-Brücke vorkommenden Öffnungen, welche durch Pfeiler in mehrere Stufen unterbrochen sind, ist die Frage zur Unterbrechung gekommen, ob es vortheilhafter sei, die einzelnen Pfeiler durch einzelne Böden, oder je zwei oder drei in einer Linie, oder durch zusammenhängende Konstruktionen zu verbinden. Man hat sich für die letztere Art entschieden, wenn innerhalb der hier vorkommenden Spanneiten (bis zu 78 Fuß) die das Gewicht des Theiles der Gitterstäbe, deren Pfeiler der Brückenträger stützt, ein so weitgehendes Gewicht als möglich durch die Gitterstäbe in der Trägerschicht gleichmäßig beizubringen, und zwar ist in dieser Zeit das Verhältnis des Eigengewichts der Konstruktion zu größter zulässiger Belastung:

bei 20 Fuß lichter Weite 1 : 6,

„ 40 „ „ 1 : 3,

„ 78 „ „ 1 : 2.

Nimmt man die Spannung der Gitterstäbe in der Mitte eines einzelnen belasteten Trägers als 1 an, so beträgt, wie aus dem oben über 2 Öffnungen ruhenden gekuppelten Trägers, deren Belastung, über dem Mittelpfeiler ebenfalls 1. Trägern mit der absoluten Belastung, so beträgt die Maximallast auf der Gitterstäbe (wie auf 1 der Spanneiten von Endpfeiler ab gerechnet)

bei den Brücken von 20 Fuß lichter Weite 0,1,

„ 40 „ „ 0,2,

„ 78 „ „ 0,3.

Die Spannungen entsprechend diesen den Gitterstäben wachen, auf den Auflagern, von der geringen Auflast der Gitterstäbe stützend, bis auf 1 wachsend, während bei dem Gitterstäben bei 1 der lichten Weite erreicht und über dem Mittelpfeiler bis auf 1 wachsend.

Bei den hier in Betracht gezogenen geringen Spanneiten abnehmend, so kann, wie es bei 1, die Stärke Q, wieder

so überhöhet es sich leicht, daß hier durch das Zusammenstoßen je zwei Öffnungen ein Ersparnis an Material nicht erzielt worden wäre. Auch ist nicht zu verkennen, daß,

Je weiter die zu durchspannenden Oeffnungen sind, um so größer der Gefahr wird, daß bei angesetzt Arbeit oder bei drückender Wirkung der Gattungen in der Höhe der Pfeiler die Spannungen der Gattungen zu vergrößert werden, daß ihre Stütze ausweichend wird.

Bei größeren Spannweiten ändern sich die Verhältnisse wesentlich, und es soll die Verbill der gegliederten Träger deutlich hervortreten. Es werden dann die Spannungen, welche durch das Eigengewicht der Construction erzeugt werden, überwiegend, und die statischen Momente der Gewichte werden bei den gegliederten Trägern geringer, die Gattungen können kleiner sein, als bei den einfachen, und machen die weitere Construction billiger.

Die Längen, bei welcher die eine oder andere Construction billiger ist, wird etwa bei 100 Fuß Spannweite liegen.

Die Balkenträger der Kreuz-Christi-Frankfurter Eisenbahn sind je nachdem an einem Ende mit dem Balkenende frei verbunden, an andere jedoch verankert, das heißt der Längsdrehung, welche aus der Temperaturveränderung resultirt, Richtung getragen werden kann.

Bei Spannweiten unter 50 Fuß ist dieses verankerbare Auflage nur durch eine glatte polirte Platte gebildet, welche mit dem Pfeiler verankert ist, bei größeren Spannweiten jedoch ist das bewegliche Ende auf ein System von glatten Rollen gelegt, um die Bewegung möglichst zu ermöglichen.

Die näherer Construction des Brückens wiegen im Schnitt nach 1 Fuß

Spannweite	20 Fuß	Trägerlänge	1928 4	Pfund
1	28	34	2287 3	"
4	44	51	3043	"
9	60	67	3647 2	"
14	76	83	4197 7	"
19	92	99	4750 0	"
24	108	115	5304 4	"
29	124	131	5857 4	"

Berechnet man nach den vorstehenden Angaben das Schnittgewicht der Constructionen pro laufenden Fuß der Länge, indem man die Gesamtgewichte für eine folgende Tabelle:

Spannweite in Fuß	Constructionen	Gewicht der Construction pro laufenden Fuß
1	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	330
4, 9, 14, 19	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	166
24, 29	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	340
34	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	340
39	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	443
44	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	467
49	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	543
54	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	543
59	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	633
64	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	633
69	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	723
74	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	723
79	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	813
84	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	813
89	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	903
94	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	903
99	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	993
104	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	993
109	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1083
114	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1083
119	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1173
124	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1173
129	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1263
134	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1263
139	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1353
144	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1353
149	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1443
154	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1443
159	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1533
164	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1533
169	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1623
174	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1623
179	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1713
184	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1713
189	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1803
194	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1803
199	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1893
204	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1893
209	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1983
214	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	1983
219	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2073
224	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2073
229	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2163
234	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2163
239	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2253
244	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2253
249	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2343
254	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2343
259	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2433
264	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2433
269	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2523
274	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2523
279	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2613
284	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2613
289	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2703
294	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2703
299	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2793
304	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2793
309	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2883
314	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2883
319	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2973
324	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	2973
329	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3063
334	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3063
339	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3153
344	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3153
349	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3243
354	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3243
359	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3333
364	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3333
369	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3423
374	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3423
379	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3513
384	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3513
389	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3603
394	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3603
399	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3693
404	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3693
409	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3783
414	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3783
419	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3873
424	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3873
429	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3963
434	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	3963
439	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4053
444	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4053
449	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4143
454	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4143
459	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4233
464	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4233
469	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4323
474	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4323
479	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4413
484	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4413
489	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4503
494	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4503
499	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4593
504	Doppelträger mit doppeltem Querschnitt	4593

Wegen der
Bauart

Trägt man, wie nachstehend dargestellt, auf die Linie AB die lichte Spannweite als Abszissen, und normal darauf die Gewichte pro l. Fuß der Brücken-Construction für ein Gelenk als Ordinaten auf, so bestimmen letztere eine gerade Linie CD, aus der leicht für jede beliebige Spannweite im Voraus das Gewicht einer auch beliebigen Grundanlage constructiven Brücke sehr annähernd bestimmt werden kann.



In algebraischer Formel drückt sich dasselbe aus, wenn W das Gewicht in Pfund der Construction für die Länge x und s die lichte Spannweite in Fuß bedeutet, durch die Formel

$$W = 10x, \quad x = 100.$$

Bei den lichten Weiten von 4 bis 20 Fuß, bei denen 2 bis 4 einseitigen Querräger durch Holzscheiteln ersetzt werden können, erreicht das wirkliche Gewicht die Größe nicht, welche die Formel ergibt. Dagegen wird diese Größe von den 4 bis 20 Fuß Brücken von 15 und 20 Fuß lichter Weite überschritten, was hier plötzlich die schweren Querräger auftreten und die Gattungen, der geringen Länge halber, nicht möglich in den Stützen verankert sein können.

Auch ist das Gewicht der 50 Fuß weiten Brücke (über der Seitenöffnungen des Viaducs an Künzendorf) verhältnismäßig groß, weil hier die Gattungen mit den Gattungen der 50 Fuß weiten Mittelfähre gleichfalls belastet wurden.

Bei der Bestimmung der Dimensionen der Eisen-Constructionen sind die Stützen zu berücksichtigen, daß für jeden Punkt der Träger das statische Moment der äußeren Kräfte für den Fall der größten Belastung (das Biegemoment) möglichst gleich ist dem Momente des inneren Kräfte (dem Widerstandsmomente), welches bei einer Maximalspannung von 10000 Psi pro Zoll des Eisenschnitts in den Trägern erzeugt wird. Für die größte Belastung ist ein Zug der schweren Längsmatten angenommen und dabei die Angaben aus Weibach's Untersuchungen über die Tragfähigkeit der Eisenbahnen als Grunde gelegt worden.

Zur Bestimmung des Widerstandsmoments dienen bekannte Formeln.

In den nachstehend mitgetheilten Berechnungen sind sämtliche Längsmatten in Zellen, stämmliche Gewichte in Pfunden ausgedrückt.

Durchgehend sind folgende Bezeichnungen eingeführt worden:
 Σ ist das Biegemoment,
 E = Elastizitätsmodul des Eisens (2800000 Psi.).

oben durch einen Net des Eisen an schließen. Es wird hierdurch das Zusammenrücken von unruhigen und horizontalen Netzen an derselben Stelle verhindert.

Auf den Querträgern ruhen die gelagerten Stütze, zwischen denen die Längswellen passen. Die Nuten dieser Längswellen und Stütze haben verschiebte Kipfe. Haben. An diese Stütze sind an Abänderung der sekundären Platten je zwei Platten von 6 Zoll Breite, 8 Zoll Höhe und 4 Zoll Stärke scharf getriebe die Enden des Querträgers eingepaßt und dort mit 3 Stücken 1 Zoll starken Nieten abgesehen.

Das Auflager der Brücke ist zweierlei Art, die einer Seite, und zwar auf dem Mittelpfeiler, ist unverschiebbar fest, die andere ist beweglich.

Das feste Auflager besteht aus einer zweifelhaken, mit Rändern und mit einer quer gegen die Richtung der Brücke laufenden Rippe versehenen gelagerten Platte. Dieses Auflager ist in einen Bogen von 1/2 Zoll Pfeilhöhe abgewölbt. Unter den Trägern liegen je 2 schmalere Platten von 1 Zoll Stärke und 9 Zoll Breite, welche mit drehbaren durch Nieten mit verschiebten Enden verbunden sind und zwischen sich einen Raum für die Querträger lassen. Die feste Platte ist mit dem Pfeiler der Felle möglichst genau abgegrichtet, und liegt in dem Hohlraum durch eine angesehene Nuss fest.

Das bewegliche Auflager besteht aus einem gelagerten Kanten von 1 Zoll Wandstärke, derselbe ist von innen und an der oberen Seite genau auf der Hohlmaschine abgerichtet. Er enthält ein System von 9 Stücken gelagerten Walzen von 4 Zoll Durchmesser, welche auf der Drehbohr auf das gesamte von gleicher Stärke abgerichtet und poliert sein müssen.

Die Walzen haben abgerundete Zapfen und sind durch einen schmalen Ring in gehöriger Entfernung gehalten.

Die mittlere Führung erhält der Träger durch gelagerte Leisten, welche getriebe sind und Fäden tragen, welche in getriebe Netzen des gelagerten Kanten, mit dem sie verbunden sind, passen.

Auf den Walzen ruht der Träger durch eine stützende schmale Platte, 3 Fuß 3 Zoll hoch, 9 Zoll breit, welche unten und an den Seiten getriebe ist; dieselbe ist durch ein System von Zug- und Druckseilen mit einem Ansehen des Trägers an. Nach vollendeter Aufstellung derselben ist die Raum zwischen Platte und Träger mit Eiserstäben vollständig versehen.

An der unteren Seite der Querträger befindet sich ein Horizontalgitter aus Stäben von 3 Zoll Breite und 1 Zoll Stärke. Jeder Stab fällt die Querträger mit 2 Nieten an jedem Ende, die Nuten sind in die Stäbe von 1/2 Zoll an nahe getriebe, und derselben waren aneinander, so daß von Anfang an eine Spannung in den Stäben erzeugt wird, die zur Selbstständigkeit der Brücke wesentlich beiträgt.

Nach spezieller Gewichtberechnung enthält die Brücke: an Schienen . . . 374000 Pfund.
an Gullisen . . . 15000 „
an Holzwerk . . . 120000 „
an Seilen . . . 11000 „

also überhaupt ein Eigengewicht von 716000 Pfund; diese auf

62 Fuß = 714 Zoll gleichmäßig vertheilt angenommen, gibt man 114, oder rund 115 Pfund Gewicht pro HZ. Zoll der Länge. Für Nuten und Nägel, sowie kleinere Ersetzung der Seilen, kommen noch pp. 3 Pfund pro HZ. Zoll hinzu, in das, als gleichmäßig vertheilt, p mit 99 + 3 = 102 Pfund in Rechnung gesetzt werden ist.

Statische Berechnung.

Die Trage-Brücke hat 55 Fuß Länge. Es zwischen dem Mainpfeiler der Pfeiler. Das Auflager beträgt an jeder Seite 34 Fuß, die freistehende Länge ist in der nachstehenden Berechnung bis an den Mitte der Auflager gedacht worden, also 100 + 31 = 131 Fuß = 792 Zoll.

Die größte Belastung erhält die Brücke durch einen Zug der schwersten Lasten.

Unter Zugrundelegung der Angabe in T. Weiskopf's Untersuchungen über die Tragfähigkeit verschiedener Eisenbahnknoten, Cap. V pag. 74, stellt sich demnach die größte Belastung der Brücke folgendermaßen heraus:



Aus dieser Verteilung der Last bestimmt sich einfach durch Aufstellung der statischen Gleichung $P = 42980$ Pfund.

Das Eigengewicht dieser Kette für die Mitte der freistehenden Länge drückt sich demnach aus:
 $84965 \cdot 531 = 7700 \cdot 56 = 19000 \cdot 192 = 36300 \cdot 264 = 1569750$ Pfund.

Nehmen wir die gleichmäßig vertheilte Last p an, welche in dem Staate ist, demselben Biegemoment in der Mitte der Tragebrücke zu erzeugen, so gilt:

$$l \cdot p \cdot l = p \cdot l^2 = 1569750, \text{ woraus}$$

$$p = 235 \text{ Pfund pro HZ. Zoll ergibt.}$$

Nach vollständiger Einwirkung fand sich das Eigengewicht der Brücken-Construction $p = 102$ Pfund pro HZ. Zoll, demnach ist das Gewicht, welches überhaupt auf die Biegemomente der Brücke einwirkt:

$$p = p + p' = 235 + 102 = 337 \text{ Pfund pro HZ. Zoll.}$$

Für einen beliebigen Punkt in der Entfernung x von A (Beginn (Mitt. des Auflagers)) zu rechnen, drückt sich das Biegemoment Z p mit:

$$Z \text{ p} = \frac{p}{2} (l - x)^2 = \frac{337}{2} (792 - x)^2 \text{ Pfundzoll.}$$

Nach dieser Formel sind in nachstehender Tabelle nur der Replik Z p die Werte der Biegemomente für die verschiedenen Angriffspunkte der Güterstände berechnet worden.

Der Querschnitt der Brücke ist verschieden und an gewählt worden, daß die Widerstandsmomente den Biegemomenten entsprechen.

Tabelle der Biegemomente.

$$\Delta x \rho l = \frac{F}{2} (x - x^2) = \frac{377}{2} (702 \cdot x - x^2) \text{ Pfundoll.}$$

x	$1 - x - x^2$	$x \rho l = \frac{F}{2} (x - x^2)$ Pfundoll.	$x \rho l - x \rho x'$	Constante Drehmom.	$\frac{d}{dx} \frac{V}{2}$	$x \sin (\theta - \theta') \frac{V}{2} \text{ m}$ Spannung der Gitter- stäbe mit $3 \rho l - x \rho x'$ $\frac{d}{dx} \frac{V}{2}$ Pfund	Dimension der Gitterstäbe
0	0	0	0	115 000	0	10 993	Gitterstäbe durch 17 Zoll breite Platten ersetzt
10	13 312	3 197 692	3 197 692	115 000	0	10 346	
20	23 976	4 179 716	1 982 024	115 000	0	9 773	Gitterstäbe von 3" x 1" = 12 □ Zoll mit einem Querschnitt 4 7000 Pfd. = 1000 Pfd.
30	34 992	5 186 972	1 966 356	115 000	0	9 180	
40	45 360	6 095 768	1 656 888	etc.	0	8 623	
50	55 080	6 831 760	1 191 352		0	8 046	Gitterstäbe von 3½" x 1" = 12 □ Zoll mit einem Querschnitt 4 7000 Pfd. = 1000 Pfd.
60	64 152	7 431 128	583 684		0	7 473	
70	72 676	7 924 616	1 286 616		0	6 900	
80	80 652	8 347 632	1 272 344		0	6 324	
90	87 480	8 613 190	1 156 680		0	5 749	
100	93 060	8 771 860	1 041 012		0	5 175	
110	96 792	8 812 672	923 344		0	4 596	
120	104 976	8 736 216	809 676		0	4 000	
130	109 312	8 547 692	694 008		0	3 398	Gitterstäbe von 3 Zoll Breite und 1 Zoll Stärke haben eine 1 Zoll starke Querschnitt von (3 - 1) = 2 □ Zoll, übertragen bei 7000 Pfd. pro 12 Zoll eine Spannung von 7000 x 1 = 7000 Pfd.
140	111 900	8 241 900	578 340		0	2 789	
150	116 840	7 830 240	461 672		0	2 169	
160	119 232	7 302 812	347 004		0	1 540	
170	121 176	6 679 916	234 336		0	910	
180	121 472	5 961 052	115 668		0	270	
190	120 120	5 076 936	0		0	0	
200	117 000	4 061 376			0		
210	112 120	3 076 936			0		
etc.	symmetrisch	symmetrisch	symmetrisch		0		

Berechnung des Widerstandsmomentes der Constructio.

A) Für das verwendete Eisen von 4 Zoll Höhe.



Beispiel 4m.

Beschreibung	Ansatz	d □ Zoll	d	$S d$	$S d^2$	i	M
Horizont. Schenkel (nach Abzug des Nietbores)	$(4 - 1) \cdot \frac{7}{16}$	1,75	$\frac{7}{16} = 4,375$	7,656	32,119	0,016	36,001
vertik. Schenkel	$\frac{3}{16} \cdot 12$	2,25	$\frac{17}{16} = 1,0625$	2,391	6,003	1,010	7,001
	$d = 10,937$ $d^2 = 11,961$					$M =$	39,001

$$S d^2 = 31,021$$

$$E M = 500' = 29,007 - 31,021 = 7,986$$

B) Für die Glaserfläche selbst



Bezeichnung.	Ansatz	$S \cdot 12 \text{ Zoll}$	d	$S d$	$S d^2$	Σ	M
Horizontale Platte (nach Abzug von 2 Nähten)	$(9 - 2) \cdot \frac{3}{4}$ 7, 3, 18	3, 150	36, 315	190, 309	1846, 188	6, 121	6046, 752
2 Ecklöcher	7, 3, 18	7, 10	34, 640	261, 815	9147, 005	16, 593	9158, 097
			$S d d$	435, 854			10409, 849

für die ganze Brüche $x = 4$ $M = 64420,33$

Das Ringungsmoment drückt sich aus:

$$\frac{K}{q} \cdot i = \frac{r}{D} \cdot z = \frac{10000}{30,11} \cdot 64420,914 = 17529503 \text{ Pfennig}$$

Durch Vergleichung mit den in der vorstehenden Tabelle ausgerechneten Biegemomenten $\Sigma p l$ ergibt sich, daß dieser Querschnitt von $x = 0$ bis 180 Zoll gestüt.



Bezeichnung	Anzahl	$\delta \odot$ Zell.	d	δd	δd^2	ϵ	M
Herrmanns Platte nach Abzug von 1 stark schlingigen Nistern	(9 - 2) $\frac{16}{4}$	9,100	36,205	320,100	11707,100	1,100	11708,200
2 Kernen	2 $\cdot \frac{1}{2} \cdot 16$	7,900	24,400	261,200	9848,100	16,900	9166,200
			$\delta d = 107,354$			$M = 9000,000$	

für die ganze Brücke $e \equiv 4 \text{ M} = 83267,310$

Das Widerstandsdokument lautet wie demnach unten:

$$\frac{K}{v} = \frac{F}{D} \cdot \frac{v}{v} = \frac{14400}{27.5} = 523.636 = 224390.25 \text{ Pfundsch.}$$

Durch Vergleich dieser Zahl mit den in der vorstehenden Tabelle gefundenen Werten für das Biegemoment Δp findet sich, dass das Widerstandsmoment dieses Querschnitts für das Maximum des Biegemomentes ausreicht.

In der letzten Construction ist dieser Querschnitt von $s = 160$ Zoll (der Grenze des Querschnitts I mit 5 stähliger Horizontalplatten) an bis zum entsprechenden Punkt am anderen Auflager beibehalten worden.

Berechnung der Stärke des Chloroethers

Es ist $t = \left(\frac{\theta - \theta_0}{\dot{\theta}} \right) \frac{1}{C_{12} - a}$, oder bei $n = 45^\circ$

$$t = \frac{\theta - \theta'}{\sqrt{g}}, \quad (1)$$

ferner ist $\Theta = \frac{E}{\gamma} \cdot \beta d \dots \dots \dots (2)$

wenn s der Querschnitt einer Gattung und d der Abstand des Schwerpunkts des Querschnitts derselben von der neutralen Faser ist.

Diese beiden Werthe sind in die vorstehende Tabelle eingeführt worden und dadurch, wie leicht zu übersehen ist, die

Bei der Bestimmung der Stärke der Stäbe in der Querschnittsrichtung nach Abzug des zu seiner Befestigung erforderlichen Niedothes um mit 7000 Pf. pro qZoll belastet zu werden, damit bei etwaigen Unregelmäßigkeiten in der Arbeit, wodurch einzelne Stäbe stärker in Anspruch genommen werden, die Festigkeitsgrenze nicht überschritten werde, ist dieser Tabelle in die Vorrichtung der Gitterstäbe nach deren Stäbeanzahl zuzusetzen.

er zwischen den Tragwänden.

a) Biegemoment.

Sie liegen in Entfernungen von 6 Fuß aus einander, 12 Fuß frei, von Mitte zu Mitte 14 Fuß. Der ungünstigste Fall ist derjenige, wenn die Trachtkasse über einem Querträger steht, jedes Rad mit 165 Ctr. belastet.



P *P*

— 10100 PPM — 10120 PPM
P' — 110 PPM P' — 700 PPM

Moment für einen Punkt zwischen a und b .

$$\text{Moment} = P_1(g + a) - P_2a = P_1g.$$

$$g = \frac{100 - 51}{2} = 24,5\% \text{ densitate}$$

$$\text{Moment} = P \cdot y = 18150.55 \cdot 5.6 = 1007325 \text{ Pfundgoll}$$

Hierzu kommt die Belag (Schwellen etc.), welcher fast ganz in den Punkten a und b concentrirt ist, pro laufend. Fuß Bahn = 250 Pfd., also für

$$P = \frac{5}{2} \cdot 220 = 550 \text{ W, or}$$

$P_p = 750.52 \text{ mm}$ 4162

Im Gemeins. Budgetmoment: 1049950 Pfund Sterling

b) Widerstandsmoment.

Bezeichnung	Anzahl	S □ Zoll	d	S d	S d²	e	M
Ober Platte	$6 \frac{1}{2}$	3,110	7,730	51,761	100,011	0,002	100,013
1 Eckstein	2	3,110	6,111	24,601	219,017	3,111	223,001
außenste Wand	$7 \frac{3}{4}$	3,011	3,101	13,000	90,101	10,000	90,101
Für den ganzen Querschnitt		12,011				3	678,000
ab 4 Nuten & 1 Zell	$1 \frac{7}{8}$	10,000					100,100
2 oben 1 Nuten	$1 \frac{7}{8}$	3,100	7,000	13,000	101,101	0,002	101,101
kleine							101,101
$\frac{T}{D}$ Widerstandsmoment	10000						
	1			530,101	1007400		

Das Widerstandsmoment reicht demnach für das größte Biegemoment aus.

Ueberbrückung einer Oeffnung von 20 Fuß Lichtmaße (Blatt 53),
2 Träger mit durchbrochenen Wänden und wabenförmigen Gelenken.
Gewichts-Berechnung.

Anzahl	Benennung der Gegenstände	Abmessungen			Cub.-Zoll	Gewicht Pfd
		lang	breit	hoch		
	1) Beide Träger.					
	Platten an den Wänden 1' 6" + 1' 10" + 1' 6" + 1' 10" + 1' 6" + 1' 11" + 1' 11" + 1' 10" + 1' 6" + 1' 11" + 1' 11" + 1' 10" + 1' 6" + 1' 10" + 1' 11" + 1' 11" + 1' 10" + 1' 6"	20' 0"	3' 1"	1"	1500	
16	Platten unter den Querschnitten	4 x 20'	6 1/2"	2"	600	
	Gurtungsplatten					
	Summa Cub.-Zoll					
8	außenste Ecksteine 8 x 25' 0"	900'			4 000' Pfd.	ca 2000
8	innen	8 x 25' 11"	101' 4"			
16	außenste Ecksteine an den Enden 16 x 2'	30'				
16	innen	16 x 2'	17' 4"			
	Summa Cub.-Zoll	6801'				2000
	Summa Gewicht beider Träger					6071
	2) Querverbindungen.					
	a) An den Enden.					
2	außenste Platten	2 x 6' 11 1/2"	1' 4 1/2"	1"	1023 1/2	
2	Ecksteine 4' 0" 11 1/2"	21' 10"	1' 0"		4 000' Pfd.	ca 200
	Summa, die beiden Querverbindungen an den Enden					220
	b) In den Mitte.					
2	Ecksteine 4 x 6 1/2"	34 1/2'	1' 0"		554	
	c) Horizontal-Verbindungen					
2	Horizontal-Verbindungen 4 x 11" + 4 x 9"	24 1/2'	3"	1"	1492	
	Summa Horizontal-Verbindungen					430
2	Horizontal-Ecksteine 2 x 7' 6 1/2"	15 1/2'	1' 0"		190	
	Summa Horizontal-Verbindungen					572
	3) Eine Auflagerplatte.					
	11 x 10 x 1 1/2 + 5 31' 11" 1/2 + 10 x 2 1/2 x 2"				604	
					4 000' Pfd.	100

Wiederholung

[illegible]

Berechnung des Widerstandsmoments der Costruction

Bezeichnung	Anzahl	ΣU	Σd	Σd^2	Σd^3	Σ	M
Obere Platte	3(1-3K)11	3,011	12,10	36,361	366,030	0,010	366,108
Mittlere Schichten	2 2,161	4,368	18,100	56,361	375,111	0,000	375,111
Untere "	2 2,161	4,361	7,314	30,770	146,570	0,000	146,570
						$\Sigma M =$	1118,189

für die Größe $e = 4$, $\Sigma H = 4900,00$

Das Widerstandsmoment also bei einer Annahme einer zulässigen Maximaleinspannung von 10000 Pf/d pro QZell:

$$R = \frac{T}{e} = \frac{1000}{4950,10} = 3736600 \text{ Pfandvoll.}$$

Dies genügt dem Regenerationszustand vollkommen.

Beschreibung der Kreiselpumpe, welche bei den Gründungs-Arbeiten der Brückenbauten bei Căstrin angewendet wurde.

Zur sicheren und schnellen Wasserverfügbung in den vielen
Bergwerken der Stromgebiete der Ober- und Warthe-Becken
zu Oberrhein wurden durch Dampfmaschinen ein getriebenes Kreis-
pumpen bewirkt. Pumpe selbst Maschin und Dampfzylinder
steht, wie durch die Zeichnungen auf Blatt 55 veranschaulicht
ist, auf einem Schiffe auf dem 2. Stufe 3 Zoll tiefen,
und besteht aus Leichtmetall von einem Pfeiler zum anderen
geführt und in Tätigkeit gesetzt werden.

Der Krümel hat 20 Zoll Durchmesser und 9 strahlenförmige

Statistische Berechnung

Nach vorstehender specieller Berechnung beträgt das Eigengewicht der Brücke, welches auf Biegung wirkt,

A) Schmiedeeisen	8413	Pfd.
B) Gefessenes	760	"
C) Holz	6165	"
D) Schöten	1250	"

welches, bei Annahme gleichmäßiger Verteilung über die
gesamte Länge von $12,25 = 300$ Zoll, $p = \frac{13828}{300} = 53$ Pf.

pro Hd. Zoll (für beide Träger) vergleicht.

Die freitragende Länge, von Mitte zu Mitte Auflager gerechnet, ist $20 + 2\frac{1}{2} = 22\frac{1}{2}$ Fufs = 270 Zoll.



Nach Weiskaupt's Angabe (siehe Untersuchung etc. Cap. V pag. 24) ist die größte zusätzliche Belastung durch

$$P_{22} = 189,51 + 330,11 + 70,19, \text{ hieraus}$$

$P = 266,33 \text{ Ctr.} = 29358 \text{ Pfd.}$, und
nach dem Biegemoment der ausüblichen Belastung

Das Biegemoment der gleichförmig verteilten Eigenbelastung für die Mitte der Träger ist gleich:

folglich das ganze Biegemoment: $\frac{482963}{370703}$ Pfund.

rennungsgenau, und steht in ihr, durch eine Stopfbüchse vermittelte, bewegliche Teleskoprinne, welches am tiefsten Punkte sich nach unten ausbiegende Gummipilz enthält.

Die Dampfmaschine ist oszillend, steht mit der Kriempumpe auf derselben Grundplatte und überträgt die Bewegung in letztere vermittelt der Schwungradscheibe und zweier zueinander Bilder, so daß bei jeder Umdrehung der Maschine der Krampf vier Umdrehungen macht. Die stehende, 2½ Zoll starke Welle des Krampfes läuft auf einem nach der sogenannten Antifriction-Gewinde gewundenen Spinnrad.

Der Dampfhebel, für drei Atmosphären Ueberdruck gebaut, ist von kreisförmigem Querschnitt, von 3½ Fuß Durchmesser bei 12 Fuß Länge, und enthält ein Feuerrohr von 1 Fuß 9 Zoll Durchmesser. Er ist eisenerne, der Kopf liegt vor dem Feuerrohr, und die Feuerzüge sind zweimal an dem Krampf entlang in des Schornsteins, welcher zwischen Kessel und Maschine hinläuft, gelagert.

Beim Gelehnz steht das Dampfhebel nahe bei dem Fangedamm festgelegt, der Fangedamm selbst hat nur etwa 1 Fuß über dem Wasserpiegel eingesenkt, und den Stange mit federartigen Bügeln durch die Öffnung in die Hänggrube gesteckt. Beim Anlassen der Pumpe wird die

Welle durch alle Einbindung mit Wasser gefüllt, und erst dann mit der Drehung begangen. Bei geringer Erhebung des federartigen Bügels ist es ausreichend, an dem höchsten Punkte steuern sich mit einem Hügeln verschleißbaren Leinwand, damit die Leinwand nicht zu sehr bei größerer Erhebung wird eine auf dem höchsten Punkte ansetzende Saugpumpe erforderlich. Der Krampf macht bei 12 Fuß Umdrehungen des gewundenen Wassers etwa 710 Umdrehungen pro Minute.

Der größte Vortheil der Kriempumpe besteht darin, daß das Wasser ohne Vermittelung eines Ventils gehoben wird, und das Wasser leichtestig Stand und dergl. gefördert werden, ohne einen Gang der Pumpe zu bedingen. Die Reparaturen werden daher gering, die Reibungsverluste sind sehr unbedeutend, und die Verluste durch Unregelmäßigkeiten der Ventile etc., die bei gewöhnlichen Pumpen bei ansetzenden Wasser sehr bedeutend werden können, finden nicht statt, so daß die größte Wassermenge der verwendeten Kraft sehr nahe angesetzt. Die Hebelkraft des Apparats im Stande, sehr bedeutende Wassermengen zu fördern.

Der Fabrikant der Kriempumpe ist Herr L. Schwarzkopf in Berlin.

Berichtigungen.

Jahrg. VII, Seite 34, Zeile 12 v. u. ist, statt 6 Fuß Lang, 6 Fuß 4 Zoll Lang zu lesen	
Dergl. „ 361, „ 4 v. u. „ 4 Fuß 4 Zoll, 4 Fuß 4 Zoll, 4 Fuß 4 Zoll	
Jahrg. VIII „ 19, „ 1 v. u. „ 2. Band, Kronenrad zu lesen	
Dergl. „ 29, „ 2 v. u. „ 2. Band, Kronenrad zu lesen	

Mittheilungen nach amtlichen Quellen.

40ster Baubericht über den Ausbau des Domes zu Köln.

Nachdem bereits oben im Jahre 1955 die Umfassungsmessungen der Lang- und Querschiffe an Unsen ringum vollendet, auch sämtliche Gewölberhöhen desselben, so wie in der Kreuzierung eingezeichnet worden; malte darauf die Baupläne des äußeren Strebepfeilers zugewendet werden. Diese bilden die hauptsächlichsten Bestandtheile der großartigen Strebepfeiler, welche nach dem Vorbilde des hohen Chores zwischen am Lang- und Querschiff errichtet werden sollen, an deren Strebepfeiler die Aufbauten der inneren Wölbungen stehen zu sollen. Ihre Anzahl richtet sich nach derjenigen der Gewölberhöhen in den Umfassungsmessungen, und es bedurften sich demnach ein hoher Chor 11 Strebepfeiler, nämlich 8 nach 4, und 3 mit 2 Bögen, zusammen 11 Bögen. Am Lang- und Querschiff sind dagegen 26 neue Strebepfeiler, und zwar: 14 dergleichen 4 „ „ 56 Bögen, 12 dergleichen 4 „ „ 48 Bögen.

In Chöre 26 Systeme mit „ „ 102 Bögen, selbst 11 äußeren und 10 Mittelpfeiler neu zu errichten, außerdem aber noch 4 alte Pfeiler am Chöre zu ergänzen. Der große Umfang dieser künftigen Strebepfeiler nimmt einen beträchtlichen Aufwand von Arbeitskräften und Baumaterialien in Anspruch, so daß die Gesamtkosten zu 775490 Thlrn., und einschließlich der Baumaterialkosten an den Umfassungsmessungen zu 800000 Thlrn. betragen im Jahre 1842 veranschlagt worden sind. Hieran erhöht sich die Langverlängerung der nach

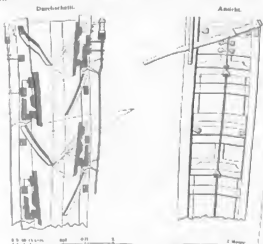
den übrigen Fonds bemessenen Baufähigkeit. Derselbe ist bei den bereits im Jahre 1836 angefangenen Strebepfeiler gerichtet gewesen.

An der Südseite des Langschiffs wurden die äußeren Giebelvertheilungen mit stromartigen Aufsätzen organisiert, die der Mitte der ersten Eingänge gegenüber, welcher aufgeführt. Die künftigen Grundrissen angelegten Mittelbrücken Strebepfeiler. Die das äußere Querschiff können ausgebaut zu beiden Seiten des großen Pfeilers, bis zu beiden Seiten Pfeilerwerk der zweiten Eingänge aufgeführt werden; dagegen müssen die Strebepfeilerhöhen der äußeren Pfeiler, weil die dann erforderliche Hängende mit den Lang auf dem Pfeiler selbst haben werden, und es auch an Baumaterialien gespart. Die Strebepfeiler nach Osten werden durch die wie die Giebelwerke selbst Pfeiler hergestellt, und in der stehenden Fenster die Giebelwerke eingegeben, indem man zu willige Anweisung dieser Spunde so wie die Durchbrechung

Beschreibung einer Beton-Maschine, welche bei Erbauung des Viaduc's bei Le Mans angewendet wurde.

(Ann. Annales des ponts et chaussées - September & October 1857.)

Zur Bereitung des Betons für den Viaduct bei Le Mans wurde eine Maschine gebraucht, welche bereits bei den so wichtigen Arbeiten am Canal zwischen Toulon und Agay gewirkt von der Garonne Anwendung gefunden hatte. Die Einrichtung derselben ist sehr einfach, und die notwendigsten Zeichnungen erfordern keine weitere Erklärung, als daß die Maschine aus sieben Zellen über einander enthält, wie unten hier zur Darstellung sind.



Ihre Einrichtung ist so leicht, daß die Stelle der Arbeiter, welcher die Maschine in Bewegung zu setzen hat, immer von dem getrennt wird, welche die Beschickung mit dem Beton erforderlichen Materialien im Mörbel und geschlagenen Steinchen zu sorgen haben. Die zur Bedienung der Maschine erforderlichen drei Arbeiter können während der gethätigen Arbeitsstunden eines Tages die Maschine manöuvrieren bis Gänge erhalten, ohne der auf Beschickung der beiden Hebebahnen beschäftigten Arbeiter hat immer nur den

Arm wieder schublen, welcher den Zellen mit dem Beton

Die obige Beschreibung der Maschine ist aus dem Tableau des Zellen, das sich in der Beschreibung der Maschine findet, entnommen. Es zeigt die Einrichtung der Maschine, die aus sieben Zellen besteht, die in einer Reihe angeordnet sind. Die Maschine ist so eingerichtet, daß der Arbeiter, welcher die Maschine in Bewegung zu setzen hat, immer von dem getrennt wird, welche die Beschickung mit dem Beton erforderlichen Materialien im Mörbel und geschlagenen Steinchen zu sorgen haben. Die zur Bedienung der Maschine erforderlichen drei Arbeiter können während der gethätigen Arbeitsstunden eines Tages die Maschine manöuvrieren bis Gänge erhalten, ohne der auf Beschickung der beiden Hebebahnen beschäftigten Arbeiter hat immer nur den

Arm wieder schublen, welcher den Zellen mit dem Beton

Die obige Beschreibung der Maschine ist aus dem Tableau des Zellen, das sich in der Beschreibung der Maschine findet, entnommen. Es zeigt die Einrichtung der Maschine, die aus sieben Zellen besteht, die in einer Reihe angeordnet sind. Die Maschine ist so eingerichtet, daß der Arbeiter, welcher die Maschine in Bewegung zu setzen hat, immer von dem getrennt wird, welche die Beschickung mit dem Beton erforderlichen Materialien im Mörbel und geschlagenen Steinchen zu sorgen haben. Die zur Bedienung der Maschine erforderlichen drei Arbeiter können während der gethätigen Arbeitsstunden eines Tages die Maschine manöuvrieren bis Gänge erhalten, ohne der auf Beschickung der beiden Hebebahnen beschäftigten Arbeiter hat immer nur den

Arm wieder schublen, welcher den Zellen mit dem Beton

Die obige Beschreibung der Maschine ist aus dem Tableau des Zellen, das sich in der Beschreibung der Maschine findet, entnommen. Es zeigt die Einrichtung der Maschine, die aus sieben Zellen besteht, die in einer Reihe angeordnet sind. Die Maschine ist so eingerichtet, daß der Arbeiter, welcher die Maschine in Bewegung zu setzen hat, immer von dem getrennt wird, welche die Beschickung mit dem Beton erforderlichen Materialien im Mörbel und geschlagenen Steinchen zu sorgen haben. Die zur Bedienung der Maschine erforderlichen drei Arbeiter können während der gethätigen Arbeitsstunden eines Tages die Maschine manöuvrieren bis Gänge erhalten, ohne der auf Beschickung der beiden Hebebahnen beschäftigten Arbeiter hat immer nur den

Mittheilungen aus Vereinen.

Architekten-Verein zu Berlin.

Neu aufgenommene Mitglieder 1856, 1857.

M. Platten, v. d. Hagen, R. Schmidt am St. Wendel, P. Hase am Schiller, O. Richter am Hofmann, R. Quirin am Damm, G. Heffrich am Hufe, J. van de Stadt am

Clemm, C. H. am Potsdam, J. Werner am Schinkel, v. d. Hagen, R. Schmidt am St. Wendel, P. Hase am Schiller, O. Richter am Hofmann, R. Quirin am Damm, G. Heffrich am Hufe, J. van de Stadt am



geraden Stabes ist bei 22 Fuß
beschriebenen Construction
von einander liegen. Die
2 Fuß 4 Zoll.
der dem Mauerwerk ansetzen
Fuß leicht. Weiter (100 Fuß)
gibt über einander und nach
gerade verlaufene Träger ge-
setzt. Jeder dieser Träger ge-
setzt ist mit 12 Fuß 4 Zoll stark
in der Mitte. In der Mitte
ist endlich (2 Fuß 4 Zoll) stark. In
den Jahren 1744 gefertigt, hat
1765 erneuert werden müssen.
1) Zoll: —



ne und die Gallerie sind
auch freie Mauerwerk. Die
eingegliedert. Die Gallerie
eingegliedert werden, das
sind bei 19 resp. 20 Fuß
von 11 Zoll Höhe sind. Die
sind bei 19 resp. 20 Fuß
sind bei 19 resp. 20 Fuß
sind bei 19 resp. 20 Fuß



Im Profil, ist die Höhe 30
des 72 dinst. 30

in von Sandstein, 10 Fuß hoch, aus einem Stück. Die
Fenster sind von Gussstein mit Spinnen von 1 1/2 Zoll und



resp. 2 1/2 Zoll Stärke von bruchfestem Profil; im oberen
Theile und besonders, von unten leicht steilbare Löffelstein
eingesetzt.

Jeder Löffelstein-Füß ist mit einer Wasserleitung versehen,
besonders aus einem hohen halbkugelförmigen Kessel von 8
Fuß Länge, 2 Fuß 9 Zoll innerem und 4 Fuß äußerem Durch-
messer, und einer aus drei vier Wänden umlaufenden, nach außen
liegenden Röhrenfahrt von 7 1/2 Fuß Länge. Bei den vorgenannten
Höhen tritt das Wasser mit 13 Grad aus dem Kessel und
mit 4 Grad R., also um 25 Grad abgekühlt, aus.

Außerdem ist, um nach Erleiden die Wärme in einem
Theile zu vermindern, jede der 9 Abtheilungen mit einer
besonderen Canalisation versehen. Der Feuer-Canal ist 10



Zoll im Quadrat weit, die Sohle und Decke aus doppelter
Dachsteinen und die Seitenwände aus luftartigen Ziegeln ge-
fertigt; er ist rings mit einer Löffelstein umgeben und über
dem gebildeten Luft-Canal oben und durch den gebildeten
Luft-Canal unten. Zur Vermeidung der Luft-Canalisation sind
von der Seite Löffelstein unter die Sohle des Canals geführt.

In der Veranstaltung von 8. Januar 1848

Ihre Schramke hielt einen Vortrag über verschiedene
Projecte zur Verbesserung der Wasserversorgung der Stadt
Halle.

Die gegenwärtige Stadtverwaltung liefert 154 Cubikkubik
Wasser pro Stunde, welche durch bloße Röhrenleitungen
durch die Stadt vertheilt werden. Bei der Lage der Wasserversor-
kung im Innern der Stadt ist das Wasser oft unzureichend, und
aus dem Grunde der Betrieb, namentlich bei Hochwasser,
schwierig abgestellt werden. — Es wurde daher eine Ver-
einigung der Pumpwerke auf den Grundstücken der G.A. erreicht,
an dem sogenannten Weger neben der Fischmarkt, in 4 1/2 Fuß nicht
genommen und auch Vorschläge gemacht, um die Wasserver-
kraft Dampfmaschinen in Anwendung zu bringen. Zuerst
müßte jedoch die Abgabe der Füll-Tische auf die
Pfeilerweiden-Insel, von wo das Wasser durch eine Röhren-
leitung nach dem Pumpwerk auf den Werder geleitet wird ge-
halten wird, unter Druck steht in einem in die Stadt
und nach einem 122 Fuß über dem Meeresniveau der Canal
gegraben Reservoir auf der Landwehr.

stehen, niemals in einer Stunde so viel gelernt zu haben, als während Schinkel ein groß.

Seine Urtheile über Fremde Kunstwerke, machte er lebhaft und tadeln, boten stets ein hohes Interesse, da sie vom Bekannten an tadeln, und einfach und geistreich durchgeführt wurden. Der Tadel ging aber, wenn auch aus dem von Wit und Humor begleitet, doch immer in die mildeste Form gekleidet. Lehren seine eignen Werke vermehrt er ausführliche Mittheilung. Als die Entwurf für Orlando herabgeführt waren, und wir sie zu sehen wünschten, mußte Wilhelm herabgeführt werden. Schinkel stand daneben, auf der Erklärung überlassen. Schinkel's selbstständiges Vorgehen an seinem und Heide's Arbeit, erweckte und belebte er durch Belohnung und Beispiel das Lieben zur Kunst und den Eifer zu den Studien, während er durch gemessene Haltung eine Annehmung verhinderte, die ihm erfolgreich schien. Zu heftigen Ausdrücken ließ er sich nicht hinreißen, widersprechende Ansichten suchte er nur zu vermeiden und wenn im Dienste eine Rüge notwendig wurde, so war er seltig und lehrte, so auf das geringste Maasse zu beschränken.

Bei Schinkel's Persönlichkeit war das vollendete Bild seiner Innigkeit. Andre'sen meinte, Meistern sei dieses Glas gewohnt!

Es bedarf kaum gesagt zu werden, wie ein solches anerkanntes Zeugnis aus dem Munde des sogenannten Redners nicht nur mit Rührung und stolzer Freude erfüllt mußte.

In dem Vorlesung des Maltes wählte der Bauherr Erb. kam dem Ausdruck des im vergangenen Jahre beimgangenen Meisters Raub einige Verse, deren Mittheilung an dieser Stelle durch das lebendige Bild, welches die Rede des Herrn Directors Waagen von ihm hervorgehoben hatte, seine Entschuldigung finden mag. Sie lauteten also:

Haben wir beim Feines-Mahl
Lustes Meisters erst gekostet,
So sei uns das zweit' schmale
Jahre Meisters erst gekostet,
Ihr mit dem dinsten im Leben
Tos verbunden unverkündet,
Gleich im Wollen wie im Streben
Nach dem Siege mitgeköhlet.
Ach! sank er hat abgeköhlet
Nur's Wollen langem Tag,
Da's möglich, zuverloren,
Frucht um Frucht vom Baue brach:
Angst hat er die Speiser
Nur's Vollen im Streben;
Um sein Ede sind wir nicht,
Armer um des großen Mann! —
Aber nicht ein müßig Trauer
Soll die Rede uns trüben,
Sein Vermögen, es wird dauern.
Durch Aemern wird es billich;
Alte berühmten Gesellen,
Die sein Wollen erdacht,
Werden lebend, Wehr halten
Ueber des Vergessens Nacht,
Werden eckig, neu beleben
Seines Vollen Sinn und Geist,
Werden selbst zu haben
Wenn die Zeit so schwärz' redet.
Und von welcher Kraft getragen,
Bleiben wir des Ede's Hart.
Und wir dürfen's ja nicht sagen:
„Meister Raub ist erst fertig!“

Nunmehr begann das Fest ein mehr heiteres Gepräge anzunehmen. Schöne Lieder und heitere Trinkspiele wählten das Mahl, und hielten eine große Zahl der Theilnehmer bei sich in die Nacht hinein.

Preis-Aufgabe zum Schinkelfeste am 13. März 1859.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 2.)

Se. Majestät der König haben auf Veranlassung Sr. Excellenz des Herrn Handels-Ministers von der 11. 27. d. Allergnädigst gerath, durch Allerhöchste Ordre vom 1. 1. 1859, zum Zwecke und unter Beding einer Kunst- und Wissenschaftlichen Reise, zwei Preise von je 100 Reichthalern für die besten Lösungen der von dem Architekten stellenden Preis-Aufgaben, die eine aus dem Schinkelfest-Schönbaum, die andere aus dem Gebäude des Wasser- und Bau- oder Maschinenbaus, zu bewilligen.

In Folge dieses Allerhöchsten Ordre hat der Architekt-Verein folgende Aufgaben gestellt:

I. Der Entwurf eines Parlamentshauses für Preußen in Berlin.

Bei Aufstellung der Aufgabe ist die gegenwärtige Zahl der Mitglieder beider Häuser des preussischen Landtages, und Abgeordneten 352 Mitglieder, angenommen worden. Die erforderliche Räumlichkeit des Hauses sind folgende:

A. Amtswohnungen.

- I. Eine Wohnung für den Präsidenten des Herrenhauses.
- II. Eine Wohnung für den Präsidenten des Abgeordneten-Hauses.

Jede dieser Wohnungen würde bestehen müssen aus:
einem Zimmer zum Aufenthalt der Diener von 120 □ Fuß;
einem Vorzimmer von ca. 350 bis 400 □ Fuß;
einem Empfangszimmer von ca. 400 □ Fuß;
einem Arbeitszimmer von ca. 400 □ Fuß;
einem Schlafzimmer von 300 bis 350 □ Fuß;
einem Toiletten- und einem Garderoben-Zimmer je 200 bis 250 □ Fuß;
zwei Salons zu 400 bis 500 □ Fuß;
vier Nebenzimmer zu 250 bis 300 □ Fuß;
drei Zimmern für Dienerschaft nebst Küche, Keller etc.
Stallung zu fünf Pferden und Wagenreize zu vier Wagen.

III. Ein großer Festsaal in Verbindung mit diesen beiden Wohnungen und zur gemeinschaftlichen Benutzung für beide Häuser, von ca. 3500 bis 4000 □ Fuß.

IV. Eine Wohnung für den Bureau-Director des Herrenhauses und eine gleiche Wohnung für den Bureau-Director des Abgeordneten-Hauses, jede von 6 bis 7 Zimmern des nöthigen ökonomischen Räumern.

V. Eine Wohnung für den Kastellan des Herrenhauses und eine gleiche für den Kastellan des Abgeordneten-Hauses, jede von 3 bis 4 Stuben, Küche nebst Zuhilfen.

VI. Eine Portierstube am Haupt-Eingange des Abgeordneten-Hauses, und eine dergleichen am geminderten Eingange des Herrenhauses, und eine dergleichen am geminderten Eingange des Abgeordneten-Hauses, außerdem eine Portierstube am Haupt-Eingange des Abgeordneten-Hauses, und eine dergleichen am geminderten Eingange des Herrenhauses, und eine dergleichen am geminderten Eingange des Abgeordneten-Hauses.

VII. Drei Wohnungen für Hausdiener, jede von 2 Stuben, Küche, Keller, etc.

B. Räume für das Herrenhaus.
I. Der Sitzungssaal.

Außer den Sitzen für die 250 Mitglieder muß enthalten:
a) im Parquet:

519

- 1) den erhöhten Sitz für den Präsidenten; zu beiden Seiten desselben, etwas niedriger gelegen, 4 Plätze für 4 Schriftführer;
- 2) die Rednerbühne vor dem Präsidentenstuhl;
- 3) die Plätze für 4 bis 6 Stenographen, vor der Rechnerbühne;
- 4) zehn Plätze für die Minister.
- b) auf den Tribünen:
 - 1) eine Loge für den königlichen Hof, in Verbindung mit demselben ein Vorzimmer (dabei Water closets etc.) und ein Salon;
 - 2) eine Loge für die Mitglieder des anderen Hauses zu ca. 40 bis 50 Personen, nebst Vorzimmer;
 - 3) eine Loge für das diplomatische Corps zu 30 Personen, nebst Vorzimmer;
 - 4) eine Loge für die Berichterstatter zu 12 Personen;
 - 5) Loge für das Publicum zu 100 Personen, nebst geräumiger Garderobe, Water closets etc.

II. Räume, welche in unmittelbarer Nähe des Sitzungssaales liegen müssen.

- 1) Ein oder zwei Versammlungssäle für die Mitglieder des Hauses;
- 2) in Verbindung mit denselben Büffets und geräumige kleine Lesezimmer für Zeitungen etc.;
- 3) vor dem Versammlungssaal eine geräumige Garderobe, in der Nähe derselben die Water closets etc.;
- 4) ein Zimmer für den Präsidenten, nebst Cabinet;
- 5) ein Vorzimmer (dabei Water closet) und ein Berathungszimmer für die Minister;
- 6) ein Zimmer mit 20 hellen Plätzen für die Stenographen und deren Schreiber.

III. Anderweitige Räume für die Mitglieder des Herrenhauses

- 1) Fünf Abtheilungszimmer, jedes für 50 Personen.
- 2) Zehn Commissionenzimmer, jedes für 20 Personen.
- 3) Zwischen je zwei der sub 1. und sub 2. verlangt ein Zimmer mit einem Vorzimmer anzuordnen, welches als Garderobe und zum Aufenthalt der Kanzleidiener zu benutzen ist.
- 4) Außerdem ist in der Nähe dieser Zimmer auf Anlage von Water closets Rücksicht zu nehmen.

IV. Räume für das Bureau.

- 1) Ein Vorzimmer und ein Arbeitszimmer für den Bureau-Director;
- 2) drei Registratur-Zimmer à 400 QFuss;
- 3) ein Zimmer für das Journal 300 QFuss;
- 4) ein Kanzlei-Zimmer von 500 QFuss;
- 5) ein Zimmer für den Botenmeister, 300 bis 250 QFuss; theils zum Aufenthalt eines großen Zimmers für 2 bis 3 Boten, theils zur Besorgung an übergebenden Briefen und Drucksachen;
- 7) ein Zimmer zum Aufbewahren der Drucksachen von 450 bis 500 QFuss.

C. Räume für das Haus der Abgeordneten.

1. Der Sitzungssaal.

Außer den Sitzen für die 352 Mitglieder muß in demselben ganz dasselbe vorhanden sein, was unter B. I. a. 1. bis 4. und b. von 1. bis 5. für den Sitzungssaal des Herrenhauses gefordert worden ist, nur mit dem Unterschiede, daß die Loge für das Publicum des anderen Hauses auf 40, richtiger auf 120 bis 140 Personen auf 30 bis 40 Plätzen zu vergrößern ist. Auch könnte das geforderte Vorzimmer und Salon für die königliche Hofloge des Herrenhauses zu dem königlichen Hofloge in diesem Hause benutzt werden können.

II. Räume, welche in unmittelbarer Nähe des Sitzungssaales liegen müssen.

Auch hier sind dieselben Räumlichkeiten anzuordnen, wie sie beim Herrenhaus unter B. II. von 1. bis 6. gefordert sind, natürlich unter Berücksichtigung der größeren Anzahl der Mitglieder dieses Hauses, und das das Zimmer für die Stenographen hier 25 Plätze erhalten muß.

III. Anderweitige Räume für die Mitglieder des Hauses.

- 1) 7 Abtheilungszimmer, jedes zu mindestens 50 Personen.
- 2) 12 Commissionenzimmer, und zwar: 2 zu je 40 Personen, 8 zu je 25 Personen und 2 zu je 16 bis 20 Personen.
- 3) Die Forderung unter B. III. 3. gilt auch hier.

IV. Räume für das Bureau.

Auch hier sind dieselben Räumlichkeiten erforderlich, wie sie unter B. IV. von 1. bis 7. aufgeführt sind, nur mit dem Unterschiede, daß die unter 7. bezeichnete Raum zur Aufbewahrung der Drucksachen hier 700 QFuss Flächeninhalt erhalten muß.

D. Räume für beide Häuser gemeinschaftlich.

- 1) Das Vestibül mit den damit in Verbindung stehenden Haupt-Zugangscorridoren zu beiden Häusern, in entsprechend würdiger Anordnung.
- 2) Die Post, bestehend in einem Annahmehaus und einem Expeditionszimmer.
- 3) In Verbindung mit demselben ein Zimmer zur Aufstellung eines telegraphischen Apparates.
- 4) Die Bibliothek, bestehend aus einem Bibliothek-Saal, welcher die Aufstellung von 12 bis 14 Tausend Bänden gestattet, zwei nach den Häusern gesonderte Lesezimmer, das eine zu 20 Personen für die Mitglieder des Hauses der Abgeordneten, und so gelegen, daß von dem Bibliothek-Saale aus die Bücher durch die Diener leicht in dieselben gebracht werden können, und einem Arbeitszimmer für den Bibliothekar.
- 5) Die Kasse, bestehend aus einem vorrathsmäßig eingerichteten Kassen-Raum und einem geräumigen Zahl-Zimmer (in demselben werden auch die Dittien an die Abgeordneten gestellt).
- 6) Das Archiv mit einem Arbeitszimmer für den Archivist und dessen Gehilfen. Dasselbe würde zweckmäßig in four-festten Dach-Räumen untergebracht werden können.
- 7) Die Sonstigen zur Aufwahrung der Heizungs-Anlagen und Lagerung des Brennmaterials etc.
- 8) Im Dach-Geschoß geeignete Räume, welche im Winter erwärmt werden können, für die Aufwahrung von Wasservorräthen zur Spülung der Water closets und der Pisiroirs etc.

E. Bemerkung im Allgemeinen.

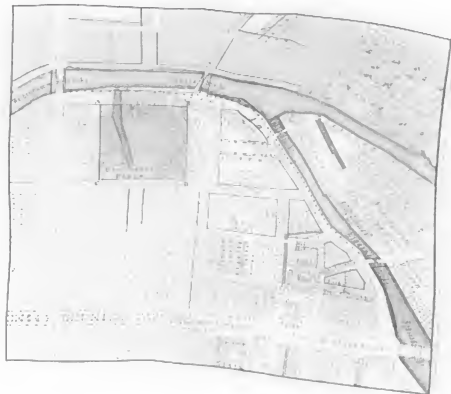
1) Der Hauptplatz ist in dem Situationsplan auf Blatt 2 mit den Buchstaben ABCD bezeichnet, derselbe hat eine Ausdehnung in den Linien AB und CD von 450 Fufs. In der Linie ED von 600 Fufs. Der Querschnitt der Spree stellt eine mittlere Breite von 10 Ruthen, der Platz an der Linie BD eine Breite von 20 Ruthen erhalten. Wenn die zweckmäßige Raumvertheilung des Gebäudes ein größeres Gradflächenwünschenswerth machen sollte, so würde eine Erweiterung derselben in den Linien AB und CD bis auf 500 Fufs zulässig sein.

2) Die Entworfungen, die Räumlichkeiten für die Mitglieder beider Häuser, die königlichen Hoflogen, die Logen und das Publicum müssen bezugnehmend, bestimmt gesondert zu Aufwahrung erhalten.

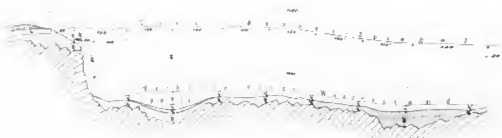
3) Für die Veranlagung der Häuser mit den ökonomischen Bedürfnissen, als Brennmaterial etc., für die Stallungen und

ZU DEM PREIS - AUFGABEN FÜR DAS SCHWEL - FEST
 von H. R. R. 1859

Entwurf eines Parlamentshauses für Preußen in Berlin



Entwurf zu einem Aquadukt



Wageneisen, an geeigneten Stellen Eisen- und
Dachfenster angelegt werden.

f) Die Gebäude müssen solid und möglichst feuerfest
construirt sein, eisernen Treppen sind feuerfest auszuführen.

g) Dem Entwurfe ist ein Entwurfsungehör beizufügen,
in welchem namentlich die beabsichtigten Hebe- und Ventil-
Vorrichtungen ausführlicher zu beschreiben sind.

h) Es sind folgende Zeichnungen anzufügen:

- a) der allgemeine Situationsplan im Maßstabe von 5 Fufs auf 1 Zoll;
- b) die Grundrisse sämtlicher Geschosse im Maßstabe von 15 Fufs auf 1 Zoll;
- c) die Haupt-Ansichten und die Haupt-Durchschnitte, ebenfalls im Maßstabe von 15 Fufs auf 1 Zoll;
- d) dergleichen weiteren Detail-Ansichten, die einzelnen Durchschnitte und die Detail-Zeichnungen der wichtigsten Theile des Gebäudes im Maßstabe von 5 Fufs auf 1 Zoll gegeben werden;
- e) eine in Farben ausgeführte Decoration vom Haupt-Festsaal im Maßstabe von 5 Fufs auf 1 Zoll.

16. Aus dem Gebiete des Wasser- und Maschinen-Baus.

Es wird der Entwurf zu einem Aquädukt verlangt, der einen schiffbaren Canal über das Thal eines schiffbaren Flusses befließt.

Der Canal hat, bei 6 Fufs Wasserhöhe, 30 Fufs Bahnbreite und zweifelhafte abwechselnde Ufer. So weit der Aquädukt reicht, soll die mittlere Wasserbreite auf 22 Fufs, die der Längsachse auf beiden Seiten auf 6 Fufs, für jeden, eingeschränkt werden.

Die auf Blatt Z beigefügte Zeichnung gibt den Querschnitt des Fluß-Thales nach der Richtung des Aquäduks. Der Wasserspiegel des letzteren liegt 84 Fufs über dem Hochwasser des Flusses, welches die Thal-Dauer auf 1200 Fufs Breite und bis auf 7 Fufs Höhe ausdehnt. Beim niedrigsten, 16 Fufs unter dem höchsten liegenden Wasserstande beträgt der Fluß noch 5 Fufs Wasserhöhe.

Durch den Bau des Aquädukts darf das Hochwasser-Profils bis auf 600 Fufs Höhe nicht eingeschränkt werden. Im eigentlichen, 300 Fufs breiten Fluß-Profil dagegen soll, da gefährliche Eingänge vorkommen, nur ein einziger Pfeiler, und zwar in der Mitte, errichtet werden, von dem die beiden nächsten 150 Fufs entfernt bleiben. Die Ueberbrückung dieses beiden Oeffnungen für den Aquädukt ist völlig in Eisenblech-Construction herzustellen. Der übrige Theil des Aquädukts ist ausser von Eisenblech frei; Sandstein, das benutzte Felsstein, auszuführen, das ist die Anwendung von Ziegeln nicht ausgeschlossen.

Die Fundamentierung der gesamten Anlage erfolgt, mit Ausnahme des Fluß-Pfeilers, ohne Schwierigkeiten auf den niedrigsten Flußwasserstand übertragende Felsen. An der Baustelle des Fluß-Pfeilers dagegen liegt der Felsen 20 Fufs unter

dem niedrigsten Wasserstande und trägt über sich eine 10 Fufs mächtige Thonschicht, die von 5 Fufs hohem Schutteneisstein bedeckt ist.

Der wasserrechtliche Anschluss der Eisen-Construction an den Maschinen- und den letzteren an die Canal-Eisenmauer, ist bei dem Entwurfe ein Haupt-Erforderniß. Zur Darstellung des letzteren werden gefordert:

- 1) Gesamt-Grundriss und allgemeine Ansicht der Anlage, im Maßstabe von $\frac{1}{16}$ der natürlichen Größe; partielle Grundrisse, Ansichten und Durchschnitte im Maßstabe von $\frac{1}{16}$, die Details in dem von $\frac{1}{4}$ der natürlichen Größe.
- 2) Detaillierte Zeichnungen von den erforderlichen Verbindungen zur Aufstellung des einzelnen Theiles des Aquädukts.
- 3) Ausführliche Erläuterungen über die Art, in der die Bau-Ausführung beabsichtigt wird.
- 4) Statistische Berechnungen der größten Constructionen und Berechnung der Aenderungen, die in den Wasser-Verhältnissen des Flusses durch den Bau des Aquädukts herbeigeführt werden.

Alle hierzu in der Aufgabe nicht angegebenen Lokal-Verhältnisse sind dem Verwirklichter entsprechend anzunehmen, und, so weit die von Einfluß sind, bestimmt zu beschreiben.

Alle hiesigen und auswärtigen Mitglieder des Architekten-Vereins werden aufgefordert, sich an der Bearbeitung dieser Aufgabe zu betheiligen und die Arbeiten spätestens bis zum 31. December 1905 an den Vorstand des Architekten-Vereins, Querschnitt-Str. No. 101 - 102, hienieden einzureichen.

Außerdem wird auch allen diejenigen, welche die Baumeister-Prüfung noch nicht abgelegt haben, anzeigt, daß obige beiden Aufgaben die technische Bauprüfung als Probe-Arbeit für das Baumeister-Examen anerkennen will, und daß in Bezug darauf die präsumtive Anmerkung, sowie die, welche der Verein einer besonders Berücksichtigung für werth erachtet, an die Königl. technische Bauprüfung gehen, um deren Entscheidung darüber herbeizuführen, ob und welche der betreffenden Arbeiten als Probe-Arbeit für die Baumeister-Prüfung angenommen werden kann. Auch soll allen dergleichen, welche die Baumeister-Prüfung noch bevorsteht, die Zeit, welche sie für die Kunst- und bautechnische Reise verwenden, bei der für die Prüfung anzuwendenden Studienzeit in Anrechnung gebracht werden.

Namentlich eingegangene Arbeiten werden bei den Schlußarbeiten ausgestellt. Die Zerkennungen der Preise und die erteilten Annahmen der Arbeiten als Probe-Arbeit für die Baumeister-Prüfung wird bei dem Festen von dem Vorstände des Vereins bekannt gemacht.

Die präsumtiven Arbeiten bleiben Eigentum des Vereins.

Berlin, im April 1905.

Die Vorsteher des Architekten-Vereins.

Hagen. Kambach. Leber. Strack. Stiller.

Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

Verhandelt Berlin, den 15. September 1897.

Vorsitzender: Herr Briz.

Schriftführer: Herr H. Wiebe.

Von Herrn Hofmann in Wittenberge war eingegangen: Ueberblick der in den Jahren 1900 und 1901 in Wittenberge

Beilage 4. Bauwesen. July 1905.

zu Wasser ein- und ausgeführten Quantitäten Eisen und Kohlen, als Fortsetzung des am 13. Februar 1905 dem Verein übergebenen Berichtes. Das gesamte Schicksal ist als Anlage A. dem Protokoll beigefügt.

Herr Hargz berichtet in einem längeren Vortrage über die dießjährige Reise des Vereins über die Pölsbahn-Magde-

g-Halbverstädter Bahn nach der neuen d Hannoverschen Südbahn. Herr Haage g durch Handzeichnung an der Tafel. Haage ist dem Protocoll als Anlage B.

unternahm der Verein gemeinschaftlich /verein eine Excursion nach Frankfurt i erbaute Werkstätten der Niederachbahn zu beordnen, Se. Excellenz der el, Gewerbe und öffentliche Arbeiten a dieser Excursion die unentgeltlichen bewilligt. Herr Malberg hatte i und Erläuterung der Anlagen überren Orientirung und Erinnerung eine

gedruckte Beschreibung der Central-Werkstätten der Königl.-Niederschlesisch-Märkischen Eisenbahn in Frankfurt a. d. O., an die Theilnehmer der Excursion vertheilt. Ein Exemplar dieser Druckschrift mit dem beigefügten Uebersichtsplan ist unter Anlage C. diesem Protocoll beigelegt.

Herr H. Wiehe berichtet über den Eindruck und die sa- fere Erscheinung, welchen die neuen Brücken über die Weichsel bei Dirschau und über die Nagst bei Marienburg in ihrem gegenwärtig beinahe vollendeten Zustande darboten, nach ei- gener, vor wenigen Tagen gewonnener Anschauung.

Herr Odebrecht spricht über den gegenwärtigen Stand des Baues der Werra-Bahn von Lichtenfels nach Eisenach, und beschreibt namentlich die Brücke für den Uebergang über die Werra.

U e b e r s i c h t

Anlage A.

und 1856 in Wittenberges zu Wasser ein- und ausgeführten Quantitäten Eisen und Kohlen, als Fortsetzung ar 1855 dem Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin übergebenen Berichtes, auszusammengestellt von Gustav Hofmann in Wittenberges.

a) Ein- aufwärts passiert sind:

Im Jahre	von		nach						
	Hannb.	Harburg.	der Elbe.	der Havel.	Sachsen.	Böhmen.	der Saale.	Anhalt.	
	Cent.	Str.	Cent.	Cent.	Cent.	Cent.	Cent.	Cent.	
1855	296720	-	57873	127853	41906	8406	13162	5946	
1856	435512	-	122335	260994	60604	16337	33175	7879	
1855	-	161295	61496	99571	25562	1750	12299	617	
1856	-	226081	110719	28155	24359	27218	55684	4997	
1855	40010	-	9100	27889	949	2012	-	-	
1856	62619	-	2652	50260	5905	3801	-	-	
1855	-	56387	2944	17475	19449	4895	11626	-	
1856	-	22516	4592	16569	717	6678	-	-	
1855	44737	-	9593	24790	10224	47	133	-	
1856	78052	-	28114	36812	14616	405	409	916	
1855	-	28022	16436	13291	4291	-	-	-	
1856	-	47187	13495	39071	4633	-	-	-	
1855	20479	-	3992	-	3942	15446	3539	-	
1856	236515	-	47490	47518	84035	55602	-	-	
1855	-	56128	36193	4486	21665	414	-	-	
1856	-	841841	23361	31474	6463	50663	-	-	
1855	3746	-	291	2549	895	-	15	-	
1856	6790	-	796	4787	1187	13	6	-	
1855	-	4091	502	3220	172	-	-	-	
1856	-	10015	1916	7032	1107	-	-	-	
1855	12760	-	8718	3929	6	115	-	-	
1856	15028	-	5127	9166	1215	-	-	-	
1855	-	2083	6	3077	-	-	-	-	
1856	-	33505	28110	3443	1652	-	-	-	
1855	3448	-	54	3222	162	-	6	-	
1856	2013	-	86	1726	211	-	-	-	
1855	-	1266	15	1251	-	-	-	-	
1856	-	1522	9	1485	32	-	-	-	
1855	571	-	65	185	351	-	-	-	
1856	979	-	97	342	123	417	-	-	
1855	-	741	627	53	51	-	53	87	
1856	-	1067	175	431	261	-	-	200	

Grobe geschmiedete Eisenwaren	1852/53	10636	-	1909	31954	4640
	1853/54	21698	-	1730	15654	3734
	1854/55	-	130	49	50	-
	1855/56	-	2949	1	2814	13
Steinkohlen und Coaks	1852/53	3283220	-	1729419	12740019	1894
	1853/54	4043338	-	1809346	18053451	2238
	1854/55	-	-	-	-	-
	1855/56	-	-	-	-	-

b) Eisenwaren sammt sonst:

Benennung der Waaren.	im Jahre	Hamburg.		Hamburg.		der Elbe.	der Havel.	Sachsen.
		Ctr.	Ctr.	Ctr.	Ctr.	Ctr.	Ctr.	Ctr.
Roh Eisen	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	223	-	-	-	223	-	-
	1855	-	673	-	-	63	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
Brucheisen	1855	394	-	-	-	391	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
Eisen in Stichen über 1 Quadr.-Zoll	1855	636	-	-	97	117	106	-
	1856	794	-	-	161	610	-	-
	1855	-	4457	-	49	416	-	-
	1856	-	471	-	86	375	-	-
Eisenbahnschienen	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
Eisen in Stichen unter 1 Quadr.-Zoll	1855	104	-	-	104	-	-	-
	1856	-	-	-	-	-	-	-
	1855	-	1104	-	23	1091	-	-
	1856	-	1444	-	171	813	-	-
Fagennirtes Eisen, Rad- kronen und schwere Eisenbleche	1855	10	-	-	10	-	-	470
	1856	33	-	-	33	-	-	-
	1855	-	44	-	2	42	-	-
	1856	-	37	-	5	32	-	-
Verzinktes Eisenblech	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	11	-	-	11	-	-	-
	1855	-	-	-	-	-	-	-
	1856	-	10	-	10	-	-	-
Ganz grobe Cylinder- waaren	1855	741	-	-	473	-	-	-
	1856	296	-	-	276	239	-	9
	1855	-	30	-	8	45	-	194
	1856	-	72	-	11	61	-	-
Grobe geschmiedete Eisenwaaren	1855	5516	-	-	2191	1549	-	-
	1856	12234	-	-	8614	1093	-	704
	1855	-	1014	-	63	948	-	511
	1856	-	209	-	21	183	-	-
Steinkohlen und Coaks	1855	36	-	-	-	-	-	36
	1856	-	-	-	-	-	-	-
	1855	-	1042	-	-	-	-	-
	1856	-	-	-	22	-	-	-

1020

Anlage II.

Bericht über die Reise des Vereins für Eisenbahnkunde am 5. und 6. Juni 1857 zur Besichtigung der neuen Braunschweigischen Eisenbahn von Hildesheim nach Kreienstein, und der Hannoverschen Südbahn.

Früh 7 Uhr am Morgen des 5. Juni hatten sich zwischen 30 und 40 Mitglieder des Vereins auf dem Berliner Bahnhofe der Berlin-Potsdam-Magdeburger Eisenbahn eingefunden, um den von dem Verein für diesen Jahr projectirten Ausflug über Braunschweig und Göttingen nach Cassel anzutreten. Zwei Wagen des nach Cöln abgehenden Schnellzuges, die für den Verein reservirt waren, brachten die Mitglieder über Potsdam, wo sie von den Directoren der Berlin-Potsdam-Magdeburger Eisenbahn-Gesellschaft bewillkommnet wurden, und wo das zunächst die Führung übernehmende Mitglied des Vereins, Regierungsrath und Bauarch C. Hoffmann, hinwies, nach Magdeburg. Hier richtete sich die Aufmerksamkeit zuerst auf ein kleines eisernes Dampfbohr, das Herr Maschinen-Inspektor Gröner in Magdeburg, ebenfalls Mitglied des Vereins, in der Nähe der Eisenbahnbrücke über die Elbe am Ufer angelegt hatte, und das von circa 15 Mitgliedern zu einer kleinen Spazierfahrt auf der Elbe bestiegen wurde. Es war dies ein kleines Schraubendampfboot von circa 25 Fuß Länge und 4 Fuß Breite. Ein in der Mitte liegender kleiner Kessel, der mit gewaltig hohem Druck arbeitete, setzte die beiden Boote unmittelbar über der Schraube befindliche Maschine aus zwei rechtwinklig gegen einander stehenden und mit ihren Kolbenstangen unmittelbar an die Schraubewelle geknüpften Miniatür-Cylindern u. s. w. in Bewegung, in Thätigkeit. Der Tiefgang des belasteten Bootes war 2 Fuß, der Durchmesser der Schraube 1½ Zoll, Leistung der Maschine 1 Pferdekraft. Die erzielte Geschwindigkeit war nur unbedeutend im Vergleich zu größeren Booten.

Nach eingenommenem Frühstück im Wilhelmsparken und nach Bewandlung einer reich gotischen Bahnhofs-Brücke, ebenfalls im Wilhelmsparken, führte ein von der Magdeburg-Halberstädter Eisenbahn-Gesellschaft bereitwillig gestellter Extrazug die Reisenden zunächst nach Bückeburg zu den kaiserlichen Bahnhöfen der von dieser Seite in Magdeburg mündenden Eisenbahnen. Mit großem Interesse besichtigte man, trotz der allseitigen Hitze, die neuen Cokalköfen der Magdeburg-Halberstädter Eisenbahn-Gesellschaft, deren Bau von dem Betriebs-Ingenieur Herrn Rode mit großer, bei ähnlichen Anlagen vermisster Sorgfalt ausgeführt und in Betrieb gesetzt worden war. Die ganze Anlage — fern von Schmutz, Staub und Rauch — bot einen freundlichen, ihre Umgebung in keiner Weise beeinträchtigenden Eindruck macht, und aus dem, im Inneren wirkenden großen dringenden Wunsche veranlaßt, endlich die Cokalköfen des Anhaltischen Bahnhofes in Berlin ganz entfernt, so doch durch eine ähnliche Anlage ersetzt zu werden. Die gedachte Anlage besteht aus zwei

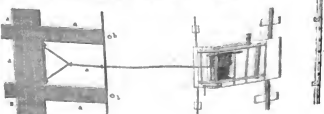
gewölbten Oefen u. s. w. von circa 8 Fuß Breite, 10 Fuß Tiefe und 6 Fuß Höhe, die mit der hinteren geschlossenen Rückwand an einander stoßen, während die vordere offenen Seiten durch große gefüßerte Vorsetz-Thüren geschlossen werden. Letztere gestatten durch kleine mit Klappen verschlossene Löcher jederzeit einen Einblick in den Ofen, sowie eine etwaige Regulirung des Lauffuges. Über der Mitte beider Oefen befindet sich die Länge nach ein Kessel, resp. Feuerkanal, der zunächst erforderlichen Wassers heizt und dann zu dem circa 100 Fuß hohen Schornstein führt. Letzterem entweicht nur selten ein sichtbar schwarzer Rauch. Über einem eingeschobenen Rost oder Schlitten, von einfacher Form und aus alten Schienen construiert, werden die Kohlen circa 2 Fuß hoch in den Ofen eingelegt, entzündet sich durch die Hitze der überliegenden Oefen von selbst, werden nach ihrer Verkohlung vermittelst einer Wunde-Vorrichtung, die auf einem Schienenstrange vor dem Ofen beweglich ist, auf dem Schlitten als ein compacter Kuckeln ruhend herabgezogen, durch den in jedem Ofen befindlichen Schlauch der Wasserleitung, 6 ½ entsprechend abgibt und in das unmittelbar den Oefen gegenüber befindliche Depot e gelehrt.

Sodann wurde noch in Bückeburg das ausgedehnte Werkstätten-Etablissement der Magdeburg-Leipziger Eisenbahn unter der Führung des Herrn Bauinspektors Lange besichtigt, und ging hierauf die Fahrt mit einer in der genannten Werkstatt erhaltenen und mit einer eigenthümlich sehr sinnreichen Bahnanlagen-Vorrichtung versehenen Locomotive nach bis Ocheraden weiter, wo, nach einem sanften Anstöße der Triebwerke eines Wagens an den Person, der Braunschweigische Bahn-Director Herr Steigenthal die Gesellschaft freundlich bewillkommnete und dieselbe ebenfalls mit einem Extrazuge, in noch größerer Geschwindigkeit, schon gegen 4½ Uhr Nachmittags nach Braunschweig schickte.

Die einladenden Räume des Vereins zum Versammlungsorte dienenden Scher'schen Hôtels verblühten die Mehrzahl der Mitglieder nicht, sich am 6. Juni wieder auf dem Bahnhofe einzufinden, an unter Führung des genannten Herrn Bahn-Directors und des Herrn Bauarch Scheffler, technischen Mitgliedes der Herzoglich Braunschweigischen Eisenbahn-Direction, die Bahnhof-Anlagen in Angenehme zu nehmen.

Aus der allgemeinen Bekanntschaft, unter den Eisenbahn-Empfangshallen Deutschlands, hat immer eine hervorragende Rolle spielenden germanischen Empfangshalle führte der Weg durch den Güterschuppen so der mit großem Reichthum ausgestatteten Imprägnir-Anstalt, wo zwei große eiserne Cylindern von circa 25 Fuß Länge und 6 bis 7 Fuß Durchmesser, unterstützt von einer riesigen Dampfmaschine mit Luftpumpen, sich mit etwas weißelichen Erölge bedecken, kermessende Eichenholz durch Entzündung der Luft und Entpessung von schlecht mündendem und Rauch am sprich aufgenommenen Ziekelhölz für den neuen Aufsatze unter der Erde vorzubereiten.

Der Locomotivschuppen für 16 Locomotiven, je 4 hinter einander auf einem Stränge, jedoch mit Zugang von beiden Seiten, die in freundlichster Weise ausgeführt, recht ausgezeichnete Reparatur-Werkstätten mit schönen Beamten-Wohnhäusern, die Schloßerei, die Tschlerei, die Dreherei mit sinnreichen Hobelbänken u. s. w., boten namentlich hinsichtlich ihrer Deckbedeckung etwa Neues und für manche Mitglieder des Vereins ungewöhnliches. Es besteht diese Dachbedeckung aus sogenannten Solinger Platten, einem Sandstein von schieferartiger Textur aus dem Soling, einem Braunschweigischen Giebgange in der Nähe von Holzmeden und Hörster an der





Weier, und zwar in Ordnung von circa 12 bis 14 Zoll im □ bei 1 bis 1 1/2 Zoll Stärke, die in der verminderten angestrichenen Weite auf Letzen eingelegt sind. Dieselben hatten an Ort und Stelle pro 12 Fuß nicht über 1 Rpf.

Bestehtig wurde, indem sich eine Brunneneinrichtung an einem Uferwege, die sich je nach der Abnahme der Brunnentiefe hinsichtlich der zulässigen Weite ihres Offens und Schließens selbst reguliert, also auch anderwärts und in anderer Weise ausgeführte Vorrichtung; sodann kleine Windmühl an den Wassereinlassgeleiten zur Verhinderung des gewöhnlichen Wassereinfusses in den Röhren für die Wasserkraft zur Spülung der Locomotiven, und zuletzt bereits im Gebrauch befindliche Schleusenwerke von der neuen Construction der Hölzer, die an die Nähe und die Schebe zusammen an einem Stück Eisen geschmiedet werden (bereits besprochen in der Verammlung des Vereins vom 12. Mai 1857 durch Herrn C. Hoffmann).

Vor dem im Schroder'schen Hotel angestellten gemeinschaftlichen Abendessen, welches unter Heiterkeit und Frohsinn des Tages beschloß, verließ nach kurzer Zeit zur Beilegung der freundlichen Privatenden mit dem Duxhale Leasing's, dem bekannten Meisterwerke Richter's in Dresden, einer geistreichen Räthselräuber von circa 50 Fuß Spannung über einen Arm des Ockerflusses, das von Ottmar orienten prächtigen Heringsche Reiterstänchen und der zahlreichen und großen Kirchen, deren jeder nur ein Bildliche Blick gewidmet werden konnte. Interessant für den Architekten neben der kirchlich angeführte Reiterstatue des in mittelalterslichem Stilbau errichtete oben stützlichen Wappenstein von der Andreas-Kirche in ritterlich (auspragelichen) Farben.

Der folgende Morgen verbrachte die sämtlich in Thälheim von 7 Uhr wiederum in der geräumigen Bahnhofshalle, um die Weiterfahrt über die neuen Braunschweigischen und Hannoverschen Bahnstrecken und damit des Hauptwerks der Reise anzutreten. Die bekannte Locomotive des Herrn von der Heringschen Braunschweigischen Eisenbahn-Direktion bewilligt gewöhnlich Extrazug in rauhen Tempo über Wültenbühl nach Bismarck, dem Punkte der Braunschweigischen Eisenbahn, wo die Abzweigung nach der Hannoverschen Südbahn beginnt. Hier, wie auch auf den folgenden Stationen der neuen Bahn, wurde den aus prächtigen verbleibenden Sandstein-Material ausgeführten fremden Stationen gerechte Anerkennung gezollt und eine neue Drehscheibe, deren Kammern eine als Einbaumungsmann angestrichen und statt dessen eigens mit feiner abgeplatteter Dämmung versehen war, benötigt. Eine kurze Strecke jenseits des Bahnhofs Bismarck ward der Ockerflusse veranlaßt eine kleinere Glühbirne durch die Bahn überbrücken, und zwar in drei Öffnungen zu je 30 Fuß Braunschweigischer Länge (1 Fuß Braunschweigisch = 120, Pariser Linien oder 11 Fuß Braunschweigisch = circa 10 Fuß Pariser). Der Oberbau dieser Brücke ist vollständig nur für ein Gleis angelegt, jedoch der Mittelträger bereits in hundertfacher Stärke angeordnet, so auch das etwaige spätere zweite Gleis mit zu tragen. Mit Rücksicht darauf, daß es unwahrscheinlich ist, jedes Gleis einer solchen Brücke ab-

zufallen unabhängig von dem andern repariren, selbstgefallig anger ganz erweisen zu können, ob der Verkehr gleichsam zu kommen, ist diese Verfahren, die Abzweigung eines gemeinschaftlichen Mittelträgers für beide Gleise, bei den in Preußen neuerdings ausgeführten Constructionen nicht angewandt worden. Auch sind bei der vorliegenden Ockerbrücke, abweichend von dem in Preußen üblichen Verfahren, stamische Glühträger um etwa 6 Zoll Höhe nach oben geneigt, was das schone Aussehen einer solchen Brücke nicht fördern dürfte und daher bei dem abwechselnden Verkehr über die dadurch erzielte größere Festigkeit ebenfalls anderwärts wohl vermieden ist. Im Uebrigen scheint die Brücke sehr fest contruirt zu sein, besonders ist die Zahl der Quertägere, die in Kufenstangen von circa 4 Fuß angeordnet sind, sehr groß, so daß die Brücke dadurch ein etwas schweres Aussehen erhält. Nichtsdestoweniger ist die Zahl der Quertägere, welche für circa 300 Fuß Braunschweigischer Glühträger mit 4000 Ctr. angesetzt wurde, im Vergleich zu anderen ähnlichen Constructionen nicht sehr bedeutend zu nennen.

Bei der Fortsetzung der Fahrt hat demnach die Brücke über die Innere in der Nähe von Salzgitter, die aus prächtigen weissen Sandstein ausgeführte Bauwerk mit fünf Hochbrücken zu 40 Fuß Braunschweigischer Öffnung, Veranlassung zu besonderer Beachtung. Die sichere Ausführung, verbunden mit der Schönheit des Materials, machte einem überaus wohlthunenden Eindruck, der durch die geschickte Verbindung des braunen Sandsteins des übrigen Bauwerks nicht getrübt wurde.

Ein Gleitwerk hinsichtlich des schönen Materials und der anderen Ausführung gilt von der im Kladitzer Steinbruch ausgeführten sehr schönen Überbrückung der sogenannten Frankfurter Chaussee und einer gemeinschaftlichen Wege- und Bahn-Überführung in der Nähe von Bieren. Das für die genannte Überbrückung der sehr frequenten Frankfurter Chaussee nach vielfachen Überlegungen und Ermittlungen endlich festgesetzte Profil ist das neubestehende, und hat sich hinsichtlich seiner Höhen-Dimensionen noch als annehmbar erwiesen. Letztere Dimensionen dienen vielmehr als Grenz für die geringsten Maße solcher Überbrückungen anzunehmen sein.



In dem geräumigen, mit delikatem Eisenblech versehenen Gasthof des ehemals durch seinen bedeutenden Post-Verkehr bekannten Döberchen Sees, Hermann die Heringschen Braunschweigische Regierung der Eisenbahn mit einem sehr weiten Blick, dessen treffliche Ingegnierkunst nicht verhehlen, die sehr gehobene Stimmung noch mehr zu erhöhen und das Lobwort auf den Baumeister der neuen Strecke, Kreis-Baumeister Braun, doppelt lebendig erhellte zu lassen. Sings an der Wälden des Specials waren theils Original-, theils lithographirte Zeichnungen von den Bauwerken der neuen Bahnstrecke unter Führung und Erläuterung, und hielten die lithographirten Zeichnungen einen Theil der Werke, die die Heringschen Braunschweigische Eisenbahn-Direktion über diese Neubahn zu eröffnen beabsichtigt, wovon wir bereits vorherkommen machen wollen.

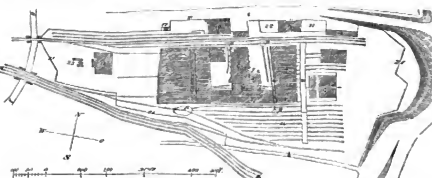
Nach benötigter Tafel führte der Zug die Reisenden durch die waldkronen, malerische Hügelland gegen wir Kreissee, dem Ausblichspunkt an die Hannoversche Südbahn, deren Bezeichnung unserer Unter Führung des Herrn Ober-Bau-Inspektors Mehn aus Hannover ebenfalls mit einer Erklärung angetrieben wurde. Nach wurde die im freundlichen Löss-Teil zwischen waldkronen Hölzen und freundlichen Städten und Dörfern folgenden auf einer größeren technischen Schwingenbahn.

aus sehr bedeutender und
höflich gewesen, trennen
eine thätigen Begleitung
um direct oder auf Umwegen nach ihrer Heimath zu-
rückkehren.

Anlage C.
**Beschreibung der Central-Workstätten der Königl.
Niederschlesisch-Märkischen Eisenbahn in Frank-
furt a. d. O.**

Der in den letzten 6 Jahren auf das Doppelte gestiegene
Verkehr der Königl. Niederschlesisch-Märkischen Eisenbahn
bedingte eine entsprechende Vermehrung der Betriebsmittel.
Für die Unterhaltung und Reparatur der letzteren zeigten sich
die in Breslau und Berlin vorhandenen Werkstätten nicht mehr

1. Dreherei.
2. Schloßerei.
3. Wagen-Reparatur-
Workstatt.
4. Locomotiven-Repa-
ratur-Workstatt.
5. Kupfer- und Kunst-
schmiede.
6. Schmiede.
7. Kesselfabrik.
8. Schmelzwerk.
9. Holzwerk.
10. Messingwerk.
11. Messingwerk und
Wasserkammern.
12. Holzmagazin.
13. Lackir-Workstatt
(interimistisch).
14. Verwaltungsbüro.



1) Das Hauptwerkstatt-Gebäude, ein zweistöckiges
Gebäude von 320 Fuß Länge und 50 Fuß Tiefe, enthält in
seiner unteren Etage von 12½ Fuß hoher Höhe die Dreherei
und Schlosserei. Es sind darin eine Anzahl Drehbänke, so-
wie sonstige zur Bearbeitung der Metalle dienende Werkzeug-
maschinen aufgestellt. Zum Betriebe derselben dient eine
24pferdige Dampfmaschine, welche einerseits den aufsteigenden
Stößen beständliche Wellenleitung die Bewegung mittheilt. Um
überall die gehörige Reiblichkeit erhalten zu können, und dar-
über alle Reparaturen, welche für den Betrieb hinderlich sind,
zu repariren, ist hier, wie bei allen übrigen Gebäuden, der Fuß-
boden mit Granitplatten belegt. Die obere Etage von 12 Fuß
hoher Höhe ist für Bearbeitung des Holzes und für andere ver-
kommene Nacharbeiten bestimmt. Jetzt noch ein geräumiger
Saal, wird dieselbe später, dem eintretenden Bedürfnisse
nach, in mehrere Räume abgetheilt werden, insbesondere die
Modell-Tischlerei, Modell-Kammer, die Wagenpolsterei, die
Sattlerei, Farbwerkerei u. s. w. enthalten.

Auch sollen hier Holzsägemaschinen, Nuthentafel- und
Sägemaschinen u. dergl. aufgestellt werden. Dem Manne-
ren erhalten dankt ihre Bewegung von dem Trichwerk
der unteren Etage. — An dem einen Ende ist ein geräumiger
Zeichenraum eingerichtet. An dem andern Ende befindet sich
interimistisch ein Magazin für Werkstatt-Materialien. Beide
Etagen sollen künftig durch die von der 24pferdigen Dampf-
maschine entweichende Dämpfe geheizt werden. Der Dach-
raum ist an constructiv, daß derselbe bei eintretendem Bedürf-
nis als Trocknerwerkstatt benutzt werden kann, weshalb auch
für gute Belüftung durch eine entsprechende Anzahl Ober-
lichter, deren jedes 30 Quadratfuß hält, gesorgt ist. Derselbe

unzureichend. Eine Erweiterung dieser be-
ten war wegen Mangel an Terrain nicht
in Frankfurt a. d. O. der Bahnhof der fu-
rtiger Eisenbahn disponibel war, so w
für die neu anzulegenden Central-Workst
stätten in Berlin und Breslau bleiben 1
Central-Workstatt.

Mit Rücksicht auf die Form des
Frankfurter Bahnhofes sind die Pläne
entworfen worden. Es kam hier
Benutzung des Platzes an. — Der Bau
trieb hat im März des laufenden Jahres
müßig weiter angelegt werden. Die
Central-Workstätte umfasst folgende Gebäu-

ist außerdem zur Aufbewahrung von
Brettern bestimmt.

2) Die Wagen-Reparatur-Work-
stätten. Diese sind an dem vorgenannten
Höhe in der Länge von 180 Fuß, eine T-
schiffliche, mit doppelten Satteldächern ver-
Gebäude. Auf der östlichen Satteldach-
fahrten, vor welchen eine Schiene
bringen der Wagen einführt. In diesen
gen Platz.

Für Beschaffung von ausrüch-
liche Fenster, sowie Oberlichter an
ist mit Granitplatten belegt. Auf
möglichst unanwendlicher Geleise, i
werden, weshalb hierbei alles Holz
Es sind diesen Gebäude in der A-
wichtig hat, noch nicht für ausrü-
beachtigt, ein zweites gegenüber
Schiebebühne zu errichten, in w
gene die Gebäude benützt wird

1) Die Locomotiven-Repa-
raturbühnen, mit Satteldächern ver-
tes Gebäude von 247 Fuß Länge
Höhe in der Umfassungsmann-
Construction, wie das unter 2) ge-
von 26 Locomotiven mit ihren 4
mittel einer Anzahl der Länge
auf ihre Stände gebracht wer-
lichen Front befinden sich zwei

Personenwagen:

- 142 Stück mit 443 Achsen und 7500 Stüpfen, kostend 420000 Thlr.
 14 Stück kommen pro 1857 hinzu,
 Nr. 151 Stück mit etwa 9200 Stüpfen, kostend 475000 Thlr.
 Güter-, Gepäck- und andere Wagen:
 Ende 1855 waren vorhanden:
 1314 Stück mit 3343 Achsen, kostend 1748000 Thlr.
 pro 1857 kommen hinzu:
 336 Stück mit 874 Achsen, kostend 347900 Thlr.
 150000 Wagen mit 2017 Achsen, kostend 2090000 Thlr.
 Länge, welche die Betriebsmittel, hienervandergestellt,
 einnehmen: 4500 Fuß. Ruten oder 2 Meilen.
 Verkehr im Jahre 1856. Es sind im Jahr 1856 be-
 fördert:

800200 Personen, welche zusammen 8864000 Meilen, je da
 durchschnittlich 9 Meilen zurückgelegt haben. — In Front ge-
 stellt und auf jeder Person 2½ Fuß gerechnet, würden dieselben
 in der Länge 90 Meilen einnehmen. Auf jede Person
 9 Qufas gerechnet, würden dieselben einen Platz von mehr als
 4½ Millionen Qufas, oder von 2110 Fuß = 17½ Buthen im Qua-
 drate einnehmen. Ein Stck der Aufschube dieser Personen-
 anzahl würde bei 100 Fuß Tiefe etwa 2 Meilen lang sein
 können:

11740000 Ctr. Öfter, incl. Balogüter, welche zusammen
 334½ Millionen Meilen, d. i. jeder Ctr. durchschnittlich 2½ Meilen
 durchfahren haben. — Das Volumen obiger Gütermassen
 würde etwa 34 Millionen Cubikfuß betragen, also einen Würf-
 el von etwa 311 Fuß Seite bilden. Der Füllungsgrad hält eine
 83000 Cufas, so daß, wenn hier die Güter aufgestapelt wär-
 den, dieselben eine Höhe von etwa 360 Fuß, also die 3fache
 desjenigen des Beklowes einnehmen würden. In Wagen ver-
 laden würde die Reihe der hienervorbedürftigen Wagen, wenn
 etwa 30 Ctr. pro Achse durchschnittlich kommen, eine Länge
 von 700 Meilen einnehmen.

Die Einnahmen pro 1856 haben betragen:
 8470000 Thlr., und werden 1857 voraussichtlich betragen:
 11250000 Thlr. pro Meile etwa 61000 Thlr.
 Tägliche Betriebs-Einnahmen durchschnittlich 9750 Thlr.
 Tägliche Betriebs-Ausgaben durchschnittlich 5950 Thlr.

Zusätze des Verkehrs:

Es werden befördert:	Personen.	Güter.	Die Einnahmen betragen
1851:	955980	3462000 Ctr.	1750000 Thlr.
1852:	963000	5523000 "	2060000 "
1853:	969000	6734000 "	2365000 "
1854:	613400	6128000 "	2246000 "
1855:	716700	9761000 "	2873000 "
1856:	899200	11655000 "	3485000 "

In 6 Jahren haben sich die Personenverkehr vermindert-
 halft, die Güterverkehr verdreifacht, die Einnahmen be-
 nahe verdoppelt.

Beamte und Arbeiter 1856:

Die Bahn hat circa 1900 Beamte. Sie beschaffte mehr-
 dem durchschnittlich täglich:

Bahn-Arbeiter	1025 Mann
Werkstätten-Arbeiter	605 Mann
Güterboden- und Bahnhofs-Arbeiter	687 Mann
Sonstige	2117 Mann

mit jährlich 919702 Arbeitstagen, wofür circa 5000000 Thlr.
 vorausgesehen werden, also täglich etwa 1070 Thlr.

Zweiter C. Theil. Adag. VII

Verhandl. Berlin, den 13. October 1857.

Verstehend: Herr Hagen
 Schriftführer: Herr H. Wichel.

Herr Egells stellt mit, daß in seiner Fabrik vor Zeit
 eine Maschine mit regenerirtem Dampf nach der Construction
 des Herrn Siemens, welche der Kefeder vor einiger Zeit im
 Verein colportirte, im Gange sei. Infolge und nach Versuchen
 mit dem Brennraummesser eine Kraft von 6 bis 8 Pferdekräf-
 ten zeige. Herr Egells fordert die Mitglieder des Vereins auf,
 die Maschine in Augenschein zu nehmen.

Herr Malberg spricht über die neuesten Erfahrungen und
 Verbesserungen, welche auf der Niederdeutsch-Märkischen
 Eisenbahn im Betriebe der Locomotiven gemacht worden seien.
 Hierher gehören:

a. Die Anwendung regulirbarer Rastställe in den Per-
 sonenwagen der Locomotiven anstatt der bisher ständigen schied-
 sameren Rastställe. Bei dem starken Verbrauch dieser Ar-
 beitskräfte hat sich bei dem Gebrauch der aus Kalksteinen auf
 einer Höhe bei Hundes hängenbleibenden Rastställe
 eine unannehmliche Expende (von nicht als 20 pCt.) herausgestellt.

b. Die Einführung der Stiehkohlenfeuerung anstatt
 der Coakfeuerung bei Locomotiven. — Herr Malberg be-
 richtet, daß auf der Niederdeutsch-Märkischen Eisenbahn
 in Folge vielfacher gelungener Versuche die Feuerung mit Steinkoh-
 len gegenwärtig im vollen Gange sei. Die Feuerungs-
 richtungen seien dieselben wie bei der Coakfeuerung; die An-
 wendung der Treppentraverse finde nicht statt, nur sei der ge-
 wöhnliche Rost nach hinten etwas geneigt, und die Zwischen-
 räume etwas größer als bei der Coakfeuerung; ob diese Ver-
 änderungen seien dieselben, sei theilweis zweifelhaft. Jedoch
 sei das so sehr günstige Resultat in Betreff der Erzeugung an
 Brennmaterial durch die sehr hohen Kohlenpreisen, welche
 aus den Locomotivführern aufgegeben worden, erklärt wor-
 den, und dadurch, daß man den Führer überlassen habe, die
 ihnen günstig erscheinenden Veränderungen der Lage und Ein-
 richtung der Rastställe selbst vorzunehmen. — Nicht jede Kohle
 reigne sich gleich gut; man habe mit Oberschlesischen Kohlen
 und mit Niederwälderischen Versuche angestellt. Die Kohlen
 aus der Königsgrube bei der Königsgrube seien sehr geeignet,
 jedoch nicht für den genannten Gebrauch zu erhalten, die Koh-
 len aus dem Jakobsbacht dagegen seien viel weniger brauch-
 bar, da sie bei dem Brennen sehr geringe und sehr viel Asche
 geben; die Kohlen aus dem Schacht Königin Louise wären
 auch nicht unendlich, aber besser als die vorigen. Dagegen
 seien die Niederwälderischen Kohlen des Waldenburger Reviers,
 namentlich die aus dem Wrangelsbacht, ganz vorzüglich zur
 Locomotivfeuerung brauchbar. — Gegenwärtig würden stän-
 dige Züge, sowohl Personen- als Güterzüge, vor Hülfe mit
 Coak, zur Hülfe mit Stiehkohlen geführt. Freilich kann auch
 der Rast und der dadurch herbeigeführte Schmutz und die
 unannehmliche Ausbreitung der Maschine noch nicht beseitigen.

Die Versuche mit Braunkohlenfeuerung haben keine günstigen
 Resultate gegeben, und namentlich war das häufige Parken-
 spielen bei Braunkohlenfeuerung lästig und gefährlich.

c. Als dritte Verbesserung in der Oekonomie des Brenn-
 materials bei Locomotiven erwähnt Herr Malberg die Ein-
 richtung der Kiebröhrchen-Condensations. Indem derselbe sich
 auf die früheren Verhandlungen im Verein über diese Einrich-
 tungen bezieht, hebt er hervor, daß die Vortheile der Kie-
 bröhrchen-Condensations-Vorrichtung auf der Niederdeutsch-
 Märkischen Eisenbahn sich vollständig bestätigt hätten.

Herr Malberg berichtet ferner über einen Antrag auf
 der Niederdeutsch-Märkischen Eisenbahn vorgeschrittenen

Unfall. Dadurch, daß ein Schaffner vom Wagen gestürzt und der Zug über ihn fort ging, wurde er getödtet; der Zug aber entgleiste, und es erfolgte ein Federbruch und ein Achsenbruch.

Herr Hagen küpfte hieran Mittheilungen über eine sehr merkwürdige Lebensrettung eines Bremers, welches derselben Person in zwei verschiedenen Fällen auf den Hannoverschen Eisenbahnen zu Theil wurde.

Herr Hagen erwähnte der Feuerung mit Kobleisteilen auf den Belgischen Bahnen. Diese Kobleisteile werden nun auf den Belgischen Bahnen, welche derselben Person in zwei verschiedenen Fällen auf den Hannoverschen Eisenbahnen zu Theil wurde.

Herr Odebrecht trägt einige Bemerkungen zum 12. Jah. resbericht der Berlin-Potsdam-Magdeburger Eisenbahn-Gesellschaft vor.

Herr Borsig spricht seine Ansicht aus über eine Bemerkung, welche der in der vorigen Sitzung erstattete Reisebericht enthält, und in welcher der Name seiner Fabrik genannt sei.

Herr Malberg macht darauf aufmerksam, daß der zunehmende Güterverkehr bald ein anderes System der Güterbahnhöfe nothwendig machen werde, da die jetzt schon 400 bis 500 Fuß betragende Länge der Güterschuppen nicht mehr ausreichend sei. Ueber diesen Gegenstand entspann sich eine kurze Discussion.

Amtliche Bekanntmachungen.

Circular-Vorfugung vom 25. Mai 1896, das Verfahren bei Entnahmen von Chaussee- und Unterhaltungs-Materialien betreffend.

Es ist wiederholt, insbesondere auch in den Circular-Erlass vom 13. August 1896 (III 9347), darauf hingewiesen worden, daß das facultative Verrecht zur Entnahme von Chaussee- und Unterhaltungs-Materialien mit der des Interesses der Grundstückserhaltende Rechte nicht zur Anwendung gebracht werden. Zur Sicherung dieses Zweckes erscheint es erforderlich, daß in allen den Fällen, wo dergleichen Materialien beim Mangel gleichzeitiger Einigung zwischen den Bauherren und des beteiligten Grundstückers auf Grund der für die Staatsschancen geltenden Vorschriften, insbesondere auch der Allerhöchsten Order vom 11. Juni 1825, im Wege erzwungener Einigung auf der beschriebenen Fälligkeit geworben werden sollen, eine Einweisung und Begleitung durch den Kreis-Landrat, oder, sofern das betreffende Grundstück in dem Bezirke einer städtischen Polizei-Direction gelegen sind, durch diese vorgelegt.

An dem Polizei-Behörde haben daher bei Staatsschancebauern der kaiserliche Bauamts, bei Kreis-, Communal-, Activ- oder Privat-Chausseebauern der Regimentsarzt des Bauunternehmens resp. die Lieferanten, welche mit denselben wegen Abfuhr der Chausseebau-Materialien contractiert haben, und welchen dann die Auslösung der facultativen Vorrechte überlassen worden, sich zu wenden, wenn der Anwendung der Letzteren in der von ihnen gewählten Art ein Widerspruch entgegensteht wird. Dem Kreis-Landrat, beziehungsweise der Polizei-Direction liegt es dann ab, mit Zurücksetzung der Interessen zu ermitteln, von welchen Grundstücken, in welchen Flächenausdehnung, und zu welcher Zeit die für den Chausseebau notwendigen Materialien mit möglicher Schonung der Interessen der Landcultivator und der beteiligten Grundstückserhaltenden entnommen werden können, zugleich in den Fällen, in welchen dem Grundstückserhaltende ein Entschädigungsanspruch zusteht, in Betreff desselben eine vorläufige Festsetzung zu treffen, und sodann, in Ermangelung einer gütlichen Einigung, dem Bauunternehmer eine schriftliche Einweisung in die von ihm in Ausübung des facultativen Vorrechtes auszuübenden Rechte, unter specieller Berücksichtigung der Feldmarken resp. Grundstücke und der Art und Menge des darauf zu erwerbenden Materials, zu erteilen. Eine ohne solche vorausgesetzte schriftliche Einweisung Seitens der Behörde, welche zugleich als Legitimation für die zur Ausübung der facultativen Vorrechte berechnigten Personen zu dienen hat, ist das Sammel- und Erwerbende von Chausseebau-Materialien von fremden Grundstücken ohne die Zustimmung des Eigenthümers unstatthaft, und unterliegt event. den gesetzlichen Strafen wegen Verletzung fremden Eigenthums oder wegen eigenmächtiger Schenkung. Differenzen über einen Anspruch auf Entschädigung an sich oder in Betreff der Höhe der geforderten Summe dürfen dagegen die Einweisung behufs Ausübung der facultativen Vorrechte nicht verhindern, haben den Beteiligten in dieser Beziehung — soweit nicht besondere gesetzliche Bestimmungen ein Anderes mit sich bringen — der Rechtsweg vorbehalten bleibt.

Die Königliche Regierung hat darauf zu halten, daß bei den Chausseebauern in ihrem Bezirke überall hienach verfahren

Ertheilt: C. Baumbach, Major VII.

ren werde, und zu dem Ende die Landräthe resp. Bauherren mit entsprechender Weisung zu versehen.

Berlin, den 25. Mai 1896.

Der Minister für Handel, Gewerbe und öffentliche Arbeiten.
von der Heydt.

Als amtliche Künftige Befugnisse,
mit Ausnahme der in Signatur und
der Unterschrift, und in der Schrift.
Ministerial-Beamten.

Circular-Vorfugung vom 20. August 1896, die Anstellung von Nachweisungen der vorhandenen wichtigeren Backstein- oder Maurerziegel-Bauten des 11. bis 16. Jahrhunderts betreffend.

Der Backstein- oder Maurerziegel-Bau einer Mischbauart, bei welchem die Außenwände des Gebäudes nicht mit Kalkmörtel beworfen, sondern das Baumaterial sowie das Anstrichmörtel sich offen darstellt, und die architektonischen Glieder und Verzierungen nicht in Mauer oder Concreto, sondern mit gewöhnlichen Backsteinen und besonders Porensiegeln hergestellt wurden, verdient bei unserer künftigen Verhältnisse in der Regel, wo gute natürliche Bausteine nicht zu Gebote stehen, ganz besondere Beachtung. Viele wohlhabende Bauherren des Mittelalters bewussten, daß Gebäudefür derartige Construction neben einer kräftigen Kalkmörtel durch sorgfältige Wahl und Vorbereitung des Materials, sowie durch zweckmäßige Anordnungen aller großer Bauteile vollendet werden kann. Verschiedene ähnliche Bauweisen der neueren Zeit lassen sich nicht minder günstiges Resultat erwarten, und bei mehreren ist erichtlich, daß eine denkmalliche Farbe des Mauerwerks nicht eine unerwünschte Befolgung für dessen Güte ist, sondern daß die Farbe von der Beschaffenheit der Ziegel-Erde sowie der Brenn-Methode abhängt, und eine etwa unzulässige Veräuflichkeit in der Farbe der Seiten am Schmelz der Facaden erzielt werden kann. Es nicht zu erwarten, daß eine Baueigenschaft, bei welcher das Material und die Construction sichtbar bleibt, den Fortschritt in der Backstein- oder Maurerziegel-Fabrikation und in der Mauer-Arbeit befördert, und daß bei einer weiteren Anstrengung der Backsteinbau der gewöhnliche Erfolg und Erfahrung eine Ermäßigung der Kosten für diese Bauart bewirkt wird.

Um die in den Bauakten der Vorkriegszeit dargelegten Verfahren und Erfahrungen für die neuere Backsteinbau zu bringen, ist es meine Absicht, eine Publikation der im vorliegenden Staat vorhandenen besten Muster verschiedener Gattung, als Kirchen, Rathhäuser, Stadthäuser, Wohnhäuser etc. durch Kupferstich oder Lithographie mit Beschreibung zu veranlassen, und diese Publikation den Bauherren zum Dienstgebrauch zu übermitteln. Zur Herstellung einer zweckmäßigen Gattung, als Kirchen, Rathhäuser, Stadthäuser, Wohnhäuser etc. durch Kupferstich oder Lithographie mit Beschreibung zu veranlassen, und diese Publikation den Bauherren zum Dienstgebrauch zu übermitteln. Zur Herstellung einer zweckmäßigen Gattung, als Kirchen, Rathhäuser, Stadthäuser, Wohnhäuser etc. durch Kupferstich oder Lithographie mit Beschreibung zu veranlassen, und diese Publikation den Bauherren zum Dienstgebrauch zu übermitteln. Zur Herstellung einer zweckmäßigen Gattung, als Kirchen, Rathhäuser, Stadthäuser, Wohnhäuser etc. durch Kupferstich oder Lithographie mit Beschreibung zu veranlassen, und diese Publikation den Bauherren zum Dienstgebrauch zu übermitteln.

543

Die Zusammenstellung wird enthalten müssen Namen, Lage und ursprüngliche Bestimmung des Gebäudes, sowie die (mathematische) Erbauungszeit; kurze Angaben über die Hauptanordnung des Gebäudes, dessen Hauptdimensionen, die Cour ungefähr geschätzt, den Hausty und die mathematisch un- geänderten Maße, falls Veränderungen stattgefunden haben; An- dertungen desjenigen, was in architektonischer oder technischer Hinsicht an dem Gebäude bemerkenswerth erscheint, sowie Aufnahmen oder Zeichnungen, die die Ausführung etwa vorhandener Arbeiten zeigen, und wo dieselben zu finden sind.

Die Einsetzung dieser Zusammenstellung sollte die Kö- nigliche Regierung innerhalb 4 Monaten bewirken. Berlin, den 29. August 1858.
Der Minister für Handel, Gewerbe und öffentliche Arbeiten.
von der Heydt.

An sämtliche Königl. Regierungen.

Personal-Veränderungen bei den Baubeamten.

Des Königs Majestät haben den Geh. Ober-Baurath Severin zu Berlin bei seinem Aus- scheiden aus dem Staatsdienste zum Wirklichen Geh. Ober- Baurath mit dem Range eines Raths erster Klasse und der Regierung, und Bauräthe Malberg und Th. Weichaupt, beide zu Berlin, zu Mitgliedern der K. technischen Bau-De- putation ernannt.

Dem Kreis-Baumeister Eweremann, bisher in Herzberg, ist die Kreis-Baumeister-Stelle zu Pr. Eylau (Reg.-Bezirk Kö- nigberg) verliehen worden.

Ernannt sind:
der Baumeister Grapow zum Eisenbahn-Baumeister bei der Breslau-Posen-Glogauer Eisenbahn.

der Baumeister Franz Lange zum Kreis-Baumeister in Glad- bach,
der Baumeister von Morstein zum Kreis-Baumeister in Düs- seldorf,
der Baumeister Opel zum Land-Baumeister und technischen Hilfsarbeiter bei der K. Regierung zu Mersburg,
Hilfsarbeiter bei der K. Regierung zum Eisenbahn-Baumeister im technischen Eisenbahn-Bureau des K. Ministeriums für Han- del etc.,
der Baumeister Marggraf zum Kreis-Baumeister in Ochters- leben und
der Baumeister Werner Spielhagen zum Eisenbahn-Bau- meister bei der Obersächsischen Eisenbahn.

Der Bauinspector Pelizaeus ist von Ochtersleben nach Hal- berstadt versetzt worden.

Der Land-Baumeister Baensch zu Liegnitz ist nach Elberfeld versetzt und mit der commissarischen Wahrnehmung der Geschäfte als technischer Vorsteher des Central-Bau-Bureaus der K. Eisenbahn-Direction daselbst, sowie mit der Vertre- tung des technischen Mitgliedes derselben in Abwesenheits- fällen betraut worden.

Der Kreis-Baumeister von Nassau zu Lendeburg tritt am 1. Octbr. d. J. und der Bauinspector Laacke zu Zeis am 1. Decbr. d. J. in den Ruhestand.

Die Bauinspectoren Vockrodt in Wreschen und Schnepel in Reichenbach, Reg.-Bez. Breslau, sind gestorben.

Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

Originalbeiträge.

Das Domthor in Cöln.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 60 im Atlas.)

Der zunehmende Verkehr in Cöln bedingte eine Vermehrung der directen Verbindungen der inneren Stadt- theile mit den Rheinwerften, weshalb in jüngster Zeit mehrere neue Straßen und Stadthore entstanden sind.

Von letzteren dürfte die Mittheilung des auf Blatt 60 durch Ansicht, Grundriß und Details dargestellten Thores nicht ohne Interesse sein. Dasselbe hat wegen der Nachbarschaft unseres herrlichen Domes den Namen Dom- thor erhalten und öffnet die neu errichtete, auf dem dem Domkloster beginnende Bischofsgraben-Straße gegen Frankfurter. Es ist in derjenigen Architektur er- richtet,

über deren Wahl man in unserer, an mittelalterlichen Gebäuden und Denkmälern so reichen Stadt nicht zweifelhaft sein konnte, und ist im Backstein-Rohbau ausgeführt, während Platten, Thür- und Thor-Einfassungen aus Basaltlava von Hannebach, sämtliche übrigen Ge- simse und Gliederungen aber aus Sandstein von Udel- fangen gefertigt wurden. Das Thor und die Thüren sind von Eichenholz zusammengefügt und mit Eisen- schienen stark beschlagen, Thürme und Mittelbau sind mit einer Asphaltbedachung versehen.

Raschdorff.

Die Coaks-Oefen im Saarbrücker Bergbezirk.

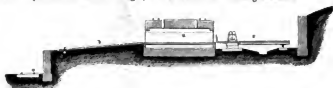
(We Zeichnungen auf Blatt 61, 62 und 63 in Atlas.)

Nach einer Menge mehr oder weniger vorläufiger Versuche, zweckmäßige Coaks-Oefen zu construiren, haben sich im Saarbrücker Bergbezirk zwei Systeme herausgebildet, welche jetzt bei allen derartigen Anlagen in Anwendung kommen, und allen billigen Anforderungen entsprechen; es dürfte jedoch von Interesse sein, die hier gewonnenen Resultate allgemein zugänglich gemacht zu erhalten.

Das eine der beiden Systeme, mit vertikalen Zügen, auf Blatt 61 dargestellt, wird auf allen Privat-Anstalten, also auf den Coakereien von der Französischen Outha-Gesellschaft, von de Wendel und von Haldy & Comp., vielfach genau, so wie es die Zeichnung angibt, oder mit geringen und unwesentlichen Modifikationen angewendet; das andere System, mit horizontalen Zügen, auf

Blatt 62 v. r. Eine größere Haltbarkeit läßt sich jedoch durch etwas größere Wandstärken und namentlich dadurch, daß man den Stein *c*, der ganz besonders zu leiden hat, von vorzüglich feinerer Masse macht, leicht erreichen.

Die allgemeine Anordnung ist bei beiden Systemen gleich. Die Coaks werden auf Bahnen, welche auf den Oefen liegen, eingeführt und durch Oefnungen in letztere gestürzt. Vor den Oefen liegt der Raum zum Löschen der Coaks, hinter denselben der Raum für die Druckmaschine, so daß das allgemeine Arrangement sich macht, wie die nachfolgende Skizze andeutet, in welcher *a* die Oefen mit den Kohlenkahren, *b* den Kehlraum, *c* die Druckmaschine, *d* die Wasserleitung und *e* den Raum zur Verkohlung bezeichnet.



Blatt 62 dargestellt, ruht von dem Director der de Wendel'schen Anlage, Hrn. Res Roth, her und hat sich auf den Staats-Anlagen allgemeine Geltung verschafft.

Bei dem System mit vertikalen Zügen treten die entwickelten Gase durch die Oefnungen in Gestalt in senkrechte Züge, die sie in den Solenraum führen, welcher sie senkrecht und in umgekehrter Richtung, wie dies im Grundriß mit Pfeilen angedeutet ist, dem Rauchcanal zuführt.

Bei dem System mit horizontalen Zügen treten die Gase durch ähnliche Oefnungen ein, werden in dem oberen Wandcanal gesammelt, durchstreichen, wie dies aus dem Längenschnitt und dem Grundriß ersichtlich ist, die Wand nochmals, und gehen dann in gleicher Weise unter der Ofensohle hin und zurück, ehe sie in den Rauchcanal resp. den nebenstehenden Ofen treten.

Man sieht leicht, daß das zweite System sich durch vortheilhafte Anordnung der Züge auszeichnet. Die Gase werden in der Wand gesammelt, reizen die Ofensohle also vollkommen aus, und haben dabei einen leichten Weg zu machen, ehe sie in den Rauchcanal entwickeln. Außerdem sind dabei die Zugreinigungsfächer, die doch immer Beibehaltung erfordern, nicht nöthig und vermieden.

Aus diesem Grunde hat sich das Königl. Berg-Amt bei seinen Bauausführungen für dieses System entschieden. Die Betriebs-Directoren der Privat-Coakereien geben die angeführten Vortheile zwar an, werfen aber, und nicht ganz mit Unrecht, der Ausführung Mangel an Sta-

Nach beiden Systemen sind die Oefen so eingerichtet, daß dieselben sowohl einzeln als zusammen gehen können. Um das Feuer aus einem Ofen in den andern zu bringen, wird die Platte auf den Zug nach dem Rauchcanal vorgezogen und die Platte resp. der Schieber von der Oefnung zum folgenden Ofen entfernt. Die Zeichnungen zeigen deutlich, wie die Zugveränderung dann stattfindet. Die Abmessungen der Oefen sind 18 bis 26 Fuß Länge, 3 bis 4 Fuß Breite und etwa 3 bis 4 Fuß Höhe in den Widerlagern. Größere Abweichungen sind zwar versucht, haben aber immer schlechte Resultate gegeben.

Die auf Blatt 62 dargestellten Oefen des Königl. Berg-Amts sind 24 Fuß lang und 3 Fuß breit. Dieselben werden alle 2 Stunden mit 60 Ctr. Kohlen besetzt, und geben also bei 6½ Aushen in 24 Stunden durchschnittlich per Ofen 18½ Ctr. Coaks. Für die gesammelten Gase eines Ofens legt man hier die Zugöffnung auf 130 bis 150 Zoll an, also pro Ctr. Kohlen etwa 2½ Zoll, und nimmt 18 bis 22 Stück Oefen in einen Schornstein. Derselbe bekommt seine Lage vor den Oefen und zwischen den einzelnen Gruppen, um die Bewegung der Druckmaschinen hinter denselben nicht zu hindern. Der Rauchcanal liegt hinter den Oefen, und wird stets sorgfältig außerhalb der Ofenwandente angelegt, um ein ungleiches Setzen der Oefen zu vermeiden. Die Zeichnungen zeigen auch, wie die feuerfesten Steine hier eingerichtet werden; ebenso sind die Thürbeschläge etc., so

viel es der Maafstab von $\frac{1}{16}$ der natürlichen Größe zu-
läßt, daraus ersichtlich. —

Auf Blatt 63 ist die Druckmaschine abgebildet, durch
welche es möglich wird, das Entleeren der Ofen wohl-
feil und schnell zu bewirken. Vier Mann sind im Stande,
mit derselben die Coaks eines Ofens in einer Masse und
in ganz kurzer Zeit herauszuschleifen. Ein Kolben, der
genau die Größe des Ofens einnimmt, sitzt an einer
Zahnstange fest, und wird mittelst Kurbelbewegung vor-
geschoben.

Die Zeichnung wird für sich verständlich sein, des-
halb sei hier nur bemerkt, daß bei den ausgeführten Ma-
schinen, die sich im Allgemeinen als zweckmäßig be-
zeichnen, die Kurbelwelle zwei Räder, das eine mit
währt haben, die Kurbelwelle zwei Räder, das eine mit
2235 Zoll Radius im Theilrifs und 14 Zähnen, das an-
dere mit 7 Zoll Radius und 36 Zähnen trägt. Durch
das erste Rad wird die Bewegung auf ein Vorgelege-Rad
von 60 Zähnen übertragen. An derselben Welle sitzen
von 60 Zähnen Zahnräder von 13 Zähnen, welche in
zu beiden Seiten Zahnräder von 13 Zähnen, welche in
Räder von 13,75 Zoll Radius im Theilrifs mit 80 Zäh-
nen greifen. Diese großen Räder sitzen auf der Welle
des Triebrades der Zahnstange fest, welche 18 Zähne
bei 2,563 Zoll Radius im Theilrifs hat.

Bei jeder Kurbelumdrehung wird also die Zahnstange
um $\frac{12 \cdot 13 \cdot 18}{60 \cdot 130} = \frac{272}{100}$ Zähne oder ca. $\frac{1}{2}$ Zoll vorgeschoben.
Es dient dies, um den Coakstücken mit Leichtigkeit
herauszudrücken. — Das andere Rad der Kurbelwelle,
von 36 Zähnen, greift in ein gleich großes der Vorge-
legewelle, so daß bei jeder Kurbelumdrehung die Zahn-
stange um $\frac{36 \cdot 13 \cdot 18}{36 \cdot 60} = \frac{117}{60}$ Zähne oder ca. 3 Zoll vorgeht.
Es dient dies, um die Zahnstange bis zum Kuchen vor-
zuschieben, und die rückgängige Bewegung zu machen.

Die Ausrückung geschieht durch Längenbewegung
der Kurbelwelle in ihren Lagern mit bloßer Hand, und
dienen die aus dem Grundrifs und der Seitenansicht er-
sichtlichsten beiden Fällen, die zwischen das Gestell und
einen Bandring greifen, dazu, die Welle in der angewie-
senen Lage zu halten.

Die Zahnstange ist, um den Raum zu sparen, aus
Stücken von etwa 8 Fuß Länge nach der aus der Zeich-
nung ersichtlichen Weise zusammengesetzt. Ist genügen-

der Raum vorhanden, so bleibt sie natürlich zusammen-
gesetzt und wird durch ein Radgestell unterstützt.

Die ganze Maschine ruht auf einem Gestell, das
auf Schienen beweglich ist und vor jeden Ofen gescho-
ben werden kann, und genügt für 40 bis 50 Ofen. —

Der Raum vor den Ofen ist mit Backsteinen ge-
pflastert und etwas geneigt, was aufser dem Wasserab-
fluß noch den sehr guten Zweck hat, den Coakstücken,
wenn er über den Neigungswinkel geschoben wird, rei-
ßen und bersten zu lassen, was das Auseinanderziehen
wesentlich erleichtert.



Das Löchen der Coaks ge-
schieht in den meisten Anstalten mit
Wasser. In dem Itam vor den
Ofen liegt eine Rohrleitung unter
einem Wasserdruck von etwa 10
Fuß, an welche Schläuche gesteckt
werden. Nebstehende Figur zeigt
eine solche Einrichtung im Durch-
schnitt.

Auf der de Wendel'schen
Anlage geschieht das Löchen der
Coaks mit Wasser. Zu diesem Zweck
sind vor den Ofen kleine Backstein-
mauern, sogenannte Kahlöfen, auf-
geführt, zwischen welche der Ku-
chen geschoben und mit Löche be-
deckt wird. Mit dem folgenden Ku-
chen wird dann der erste zum Ver-
laden herangeschoben und hat Zeit
gehabt, kalt zu werden.

Beim Löchen auf diese Weise
gewinnen die Coaks mindestens an
Aussehen, dasselbe kommt aber we-
gen der dabei nöthigen Handarbeit
etwas theurer, und ist aus diesem Grunde, wenn sonst
Wasser zu nicht zu hohen Kosten zu erreichen war,
nicht in allgemeinem Gebrauch gekommen.

Bezüglich der Kosten ist hier im vorigen Jahre eine
Gruppe von 36 Stöck der auf Blatt 62 dargestellten Ofen
auf 28400 Thlr. zu stehen gekommen. Es kosteten nämlich:

	Thlr.	Gr.	Fl.	Thlr.	Gr.	Fl.
I. Erd- und Planirungs-Arbeiten				830	—	—
II. Maurer-Arbeiten						
663 Strich. Fundamentmauerwerk von Bruchsteinen mit allen Materialien à 12 Thlr.	831	7	6			
222 Strich. Ziegelmauerwerk do. à 22 Thlr.	4884	—	—			
14935 Kbf. feuerfestes Ziegelmauerwerk do.	12445	25	—			
Sonstige Materialien und Löhne	338	27	6			

18400 — —

III. Steinmets-Arbeiten.

1731 Kbf. die Schwellen auf den Ofen,			
260 do. der Druckmaschine,			
110 do. des Schornsteinsockel			
343 Kbf. Haussteine in Material und Arbeit			

und der Bekrönung,

	289	23	4
Latus	19519	23	4

		Transport 19519 23 4	
IV. Zimmer-Arbeiten.			
20½ Kfm. Holz in 60 Schwellen à 2½ Fuß lang eingerichtet zu liefern à 15 Sgr.	10 12 6		
Rüstung und Leberbigen incl. Material und Aufstellen	150 — —		
V. Eisen- und Guß-Sachen.		160 12 6	
5400 Pfd. Ankereisen,			
1440 - Voreiber und Ventile,			
1440 - Thürnagel,			
150 - Schienenstegel,			
8470 Pfd. Schmiedeeisen à 3 Sgr.	847 — —		
100800 Pfd. Eisenguß zu den Thürständern, den Thüren, Schwellen, Deckeln und Registern à 1000 Pfd. 37 Thlr.	3729 18 —		
8640 Pfd. = 360 Hds. Fuß à 24 Pfd. Eisenbahnschienen,			
7200 Pfd. = 360 Hds. Fuß à 8 Pfd. Gießschienen,			
13540 Pfd. Walzeisen in Schienen frei zur Baustelle zu liefern à 1000 Pfd. 30 Thlr.	792 — —	5368 16 —	
VI. Schienenbahnen.			
15 Hds. Rother Schienenbahn für die Druckmaschine, das Schwellenbrett 7 Fuß breit, 10 Zoll tief anzuhaken, die Steinschwellen zu verlegen, den nöthigen Kies zu liefern, die Schienen zu befestigen etc. à 20 Thlr.	300 — —		
15 Hds. Rother Schienenbahn für das einzelne Gleis der Druckmaschine, das Schwellenbrett 3 Fuß breit wie vor anzuhaken etc. à 10 Thlr.	150 — —		
30 Hds. Rother Schienenbahn auf dem Oefen mit Hakensägeln in Steinschwellen zu befestigen	30 — —		
VII. Eine Druckmaschine montirt frei zur Stelle zu liefern		490 — —	
VIII. Bauführung		900 — —	
IX. Insumen.		800 — —	
Für Anlage einer 4 Zoll weiten eiseren Rohrleitung acht Ausflußhähnen und Schlüchen		650 — —	
Für unverriegelte Fäße, Aufhewerze, Lagerplättchen, Kalk- und Bauschuppen, Boteckeln etc.		671 6 2	
		in Summa 28400 — —	

oder pro Ofen ca. 500 Thlr.

Die auf Blatt 61 dargestellten Oefen der Französischen Outhahn-Gesellschaft kosten etwas über 1000 Thlr. pro Stück gekostet.

Schließlich kann ich nicht unerwähnt lassen, daß in neuester Zeit die Gebrüder Appolt in Süßbach einen

neuen Ofen hergestellt haben, dessen Einrichtung in einer kleinen in Metz erschienenen Broschüre beschrieben ist. Es ist mir indeß nicht bekannt geworden, ob derselbe in größerem Maasstabe ausgeführt sei und daß er sich bewährt hätte.

H. A. Schultz.

Beschreibung der Französischen Häfen am Mittelländischen Meere und am Canale.

(Zweiter Theil, mit Zeichnungen auf Blatt 64 und 65 im Anh.)

(Schluß)

III. Anordnung und Construction der Hafendämme.

Nachdem ich im bisherigen die lokalen Verhältnisse der Häfen im Süden und Norden von Frankreich beschreiben und die Constructionen der Hafendämme im Allgemeinen angedeutet habe, lasse ich hier noch eine Zusammenstellung der dabei gemachten Erfahrungen und

der daraus hergeleiteten Grundsätze folgen, indem ich zugleich in das Detail der Ausführung näher eingehe.

Die Anwendung von Steinschüttungen, wie solche bei unsern Häfen vorkommen, war auch in Frankreich üblich, doch begnügte man sich nicht damit, die dicken Kronen nur abzugraben, vielmehr wird es in Frankreich, wie auch in England, für notwendig erachtet,

daß jeder Hafendamm in seiner ganzen Länge bei jeder Witterung ohne Gefahr zugänglich sein muß. Nur in einigen der kleinsten Häfen am Canale, wie etwa in Gravesines, ist hiervon eine Ausnahme gemacht.

Das Einlaufen in einen Hafen, namentlich bei stark bewegter See, bei heftiger Strömung und ungünstigem Winde, gehört zu den gefährlichsten Theilen der ganzen Fahrt eines Schiffes. Es ist daher nothwendig, diese Gefahr möglichst zu mäßigen, und dieses geschieht eines Theils, indem man flach auslaufende Böschungen verwendet. Das Schiff darf also nur von dem hoch über dem Meer vorragenden Kopfe frei gehalten werden. Außer Wasser vorragenden Köpfen sind diesen Häfen noch die Mole als jede irgend mögliche Hölse von wirklichem Nutzen und von der ganzen Länge der Mole aus wirklich geleistet werden können. Das Bedürfnis hierzu wird um so dringender, je freier die Lage des Hafens ist.

Die flachen Böschungen aus Bruchsteinen haben sich an den Französischen Häfen nicht bewährt, weil die größten Blöcke, die man von den Ufern noch beschaffen konnte, ein Spiel der Wellen blieben. Sie stürzten sich auf die äußeren Dossirungen in die See hinaus, vielmehr werden sie vom Stöße der Wellen theils auf die Dossirung heraufgeschoben, theils aber um den Kopf der Mole herumgeworfen. Es ergibt sich hieraus, daß eine flache Dossirung die Beweglichkeit der Steine nur vergrößert, also, abgesehen von ihrer Kostbarkeit, sogar nachtheilig ist. Besonders gefährlich für die Schifffahrt ist es aber, wenn die Steine um den Kopf getrieben werden und in der Mündung des Hafens ein vortretendes Riff bilden. Die höchst nachtheiligen Erfahrungen, die man hieüber in den Französischen Häfen, und zwar besonders, was ausgeleichte Steinschüttungen angewandt waren, gemacht hat, und wovon vorstehend bei Beschreibung der Häfen von Cassis, Port d'Agde, Cette und Cherbourg die Rede war, sind genau übereinstimmend mit denjenigen, die man in England wahrgenommen hat^{*)}. Selbst in unsere Ostseehäfen wiederholt sich öfters das viel schwächeren Seeganges dieselbe Erscheinung. Beim Hafen von Swineünde werden die Steine, die bei Instandsetzung der seeseitigen Dossirung auf derselben liegen, bei heftigem Wellenschlage die Krone fast nach der Hafenseite geworfen, und die Lotsen haben bereits besondere Marken einrichten lassen, um die Steine zu vermeiden, welche neben dem Kopfe auf dessen innerer Seite liegen, und welche vor der Dossirung des übrigen Theiles der Mole bedeutend vortreten.

Um diese Bewegung der Steine zu verhindern, giebt es gewiß kein einfaches Mittel, als sie mit Blöcken zu überdecken, die hinreichend groß und schwer um dem Stöße der Wellen zu widerstehen. Dieses ist, wie ich bereits erwähnt habe, vielfach in Frankreich

vollständigem Erfolge gesehn. Wenn aber dennoch hin und wieder bedenkliche Bewegungen eintreten oder sogar der ganze Hafendamm zerstört wurde, so ist dieses kein Beweis für die Unsicherheit der Methode, vielmehr zeigt es nur, daß man entweder jene Blöcke zu geringe Dimensionen gegeben, oder daß man sie übermauert hat, oder sie sich hinreichend fest schließend auf und zwischen einander abgelagert hatten.

Der Stöße, den die Welle gegen einen Stein ausübt, ist der Größe der getroffenen Fläche, also im Allgemeinen dem Quadrate der Höhe oder Länge des Blocks proportional; der Widerstand dagegen, den der Block sowohl durch sein Gewicht, als durch seine Reibung dem Stöße entgegensetzt, entspricht diesem Gewichte oder der dritten Potenz derselben Längen-Dimension. Es ergibt sich hieraus, daß es eine gewisse Größe der Decksteine giebt, die sie in den Stößen, dem stärksten Wellenschlage zu widerstehen, der sich nach den lokalen Verhältnissen bilden kann. Diese notwendige Größe, die sich am sichersten durch Erfahrung feststellen läßt, müssen die Decksteine haben. Da jedoch ihr Transport bei zunehmendem Gewichte immer schwieriger wird, so ist es natürlich, daß man zuerst kleinere Blöcke versuchte, und nur, wenn diese sich als ungenügend herausstellten, zu größeren überging.

Diese kleinsten Dimensionen sind indessen vergleichungsweise gegen diejenigen, die man bei uns anwendet, schon ganz enorm. Während Steine von 30 bis 40 Cubikfuß bei unsen Hafengebäuden nur ausnahmsweise benutzt werden, etwa zur Bedeckung der Kronen, so beträgt jenes Minimum in den Französischen Häfen 10 Cubikmeter oder 323 Cubikfuß. Nach den bisherigen achtjährigen Erfahrungen genügt diese Größe für ziemlich geschützte Häfen, wie z. B. für Marseille. An andern Orten, wie auf dem Wellenbrecher bei Cherbourg, wurden diese Blöcke von den Wellen nicht nur auf die Dossirungen weit heraufgeschoben, sondern sogar umgekannt, oder ihre untere Seite nach oben gekehrt. Man mußte daher hier, wie auch in Cassis, doppelt so große Steine anwenden, und, wie ich bereits erwähnt habe, ist auf dem Wellenbrecher vor Cette sogar der Fall vorgekommen, daß ein Block von 70 Cubikmeter oder 2264 Cubikfuß einige Fuß weit von seiner Welle fortgerückt wurde. Diese Thatfache ist um so überraschender, als man dem Blocke eine solche Form gegeben und ihn so gelegt hatte, daß er eine möglichst geringe Angriffsfläche dem Stöße darbot. Er liegt nämlich so, daß die niedrige Seite a, Fig. 9 Blatt 49, der See zugekehrt ist. Außerdem hatte er bei dieser Bewegung sich nicht auf einer horizontalen Ebene verschoben, vielmehr war er eine sehr merkbare Böschung angestiegen. Einen Block von dieser Größe sah ich in der Bearbeitung; er wurde in einem Senkkanne gemauert. Sobald man ihn aber die Höhe von etwa 3 Fuß gegeben hatte, so bogerte man den schwimmenden Kasten aus dem Hafen auf die

^{*)} Dessenhalb habe ich in dem Aufsatze über Störbeil in England mitgetheilt. Zeitschrift für Bauwesen, Jahrg. III, S. 271 und 272.

Böschung des Wellenbrechers und versenkte ihn angründ, indem man soweit Wasser einließ, daß man die Arbeit im Trocknen fortsetzen konnte.

Indem man nun Steine von diesen Dimensionen in den Brücken nur selten gewinnt, und ihr Transport bis zum Wasser nur durch außerordentliche Mittel zu ermöglichen, also mit übermäßigen Kosten verbunden sein würde, so wählte man hierzu nicht natürliche Steine, sondern stellt sie künstlich in der Nähe der Baustelle dar. Sie werden entweder aus Bänen gefornit oder aus Bruchsteinen gemauert. Ihre Fabrication werde ich im Folgenden speciell beschreiben.

Nach den Erfahrungen, die man im stidlichen Frankreich gemacht hat, setzt sich der Wellenschlag, wenn große Tiefen nahe davor liegen, so weit unter Wasser fort, daß die Ueberdeckung der Dominirung bis zur Tiefe von 10 Meter oder 32 Fuß hinreichend milt. Es ergibt sich hieraus aufs Neue, wie sehr die Kosten sich steigern, wenn man flache Böschungen wählt, und in der That mußt man in diesem Falle darauf verzichten, die Ueberdeckung, so weit es stidig ist, auszudehnen. So oft daher aus älteren Zeiten flache Böschungen herrschten, wie dieses bei den Wellenbrechern von Cotte und Cherbourg der Fall war, so muß die Ueberdeckung schon in geringerer Tiefe auflösen, und es entsteht daraus der Nachtheil, daß die davor liegende Steinbocht immer auf Neue angegriffen und die einzelnen Steine herausgeworfen und umhergetrieben werden.

Die Decksteine werden auf zwei verschiedene Arten aufgebracht, indem man sie entweder mittelst großer Schwimmer an den Ort ihrer Bestimmung stößt und sie alsdann versenkt, oder, wo die Wassertiefe hierzu nicht genügt, also nur Ueberdeckung des oberen Theils der Böschung, stößt man sie von dem Hafendamme selbst hinab. Dieses letzte Mittel wird auch jederzeit angewendet, wenn es stidig ist, Vertiefungen auszufüllen, die durch Ueberspülung der Böschung entstanden sind. Endlich hat man von dem Wellenbrecher von Cherbourg die Bänen-Blöcke auch vielfach an den Stellen selbst gefornit, welche sie decken sollen.

Bei allen diesen Verfahrensgenossen handelt man sich immer, so weit es geschehen kann, die Ueberdeckung recht regelmäßig zu machen. Bei Cherbourg konnte man bei kleinem Wasser sehr, wie vollständig dieses geschehen ist, indem die Blöcke in langen Reihen und in gleichmäßigen Abständen von etwa 2 Fuß liegen, und ihre Oberflächen, den Böschungen entsprechend, gleichmäßig geneigt sind. Wenn dagegen die Blöcke hinagetrut werden, so lagern sie sich stidig gar unregelmäßig, und dieser Umstand, der sehr stidig bei der Beschichtung eines solchen Baues sich zunächst darstellt, kann leicht gegen die Zweckmäßigkeit der Construction Bedenken erregen. Man bemerkt in der That, daß die scharfen Ecken und Kanten häufig so schwache Unterstüßungen bilden, daß man ihre Solidität bereiseln

muß. Dieses Verhältnis ändert sich jedoch bei heftigen Stößen. Die Erschütterungen, die alsdann eintreten und die augenscheinlich bei dergleichen Blöcken am stärksten sind, die am wenigsten sicher unterstüßt werden, führen vielfache Bewegungen herbei, und wenn die Blöcke alsdann nicht eine andere Lage annehmen, so reiben sich die benachbarten Ecken und Kanten ab, so daß mit der Zeit weit größere Berührungsfächen sich ausbilden. So sah ich bei Cotte einen Block mit einer scharfen Kante auf der scharfen Kante eines andern aufliegen, und in beiden waren Einschnitte von etwa 1 Fuß Tiefe ausgespart. Beim Hinabfallen des oberen Blockes konnten diese aber nicht entstanden sein; denn es wäre wohl denkbar, daß bei einem so nachtheiligen Aufeinander einer oder beide Blöcke zerbrächen, aber daß in einer Richtung, die rechtswinklig gegen die des Stößen gekürzt ist, so große Stücke aus den Steinen hervorgezogen werden sollten, ist gewiß unmöglich.

Wenn demnach diese Blöcke auch ganz unregelmäßig übereinander liegen und sehr große Zwischenräume zwischen sich lassen, so nehmen sie, nachdem sie wiederholt einem heftigen Wellenschlage ausgesetzt gewesen sind, doch eine so sichere Lage an, daß keine Bewegung in ihnen mehr zu besorgen ist, sobald ihre Zwischenräume von oben möglichst ausgefüllt und sie durch Uebermauerung mit einander verbunden werden. Ich muß aber bemerken, daß man auch dieser Rücksicht genommen hat, die scharfen Kanten, so weit es ohne große Erschwerung der Fabrication möglich war, zu beseitigen. In Port Vieux wurden die Blöcke mit gebrochenen Kanten gemauert, wie Fig. 8 auf Blatt 49 anigt.

Wenn die Blöcke und die darunter liegenden Schüttsteine in der beschriebenen Art sich auch bereits fest abgelagert haben, so ist noch immer eine Bewegung möglich, sobald eine Vertiefung des Grundes davor eintritt und die unteren Steine ihr sicheres Lager verlieren. Gegen diese Gefahr schützt man sich durch die tiefere Böschung des Hafendammes, die in solchen Fällen zuerst zerbricht. Man muß also auf diese aufmerksam bleiben, und so oft es stidig ist, sie durch neue Blöcke ergänzen. Grundsätzlich befindet sich auf dem Damme selbst, und zwar auf der Seeseite, die sogenannte Rührerme, d. h. ein 6 bis 12 Fuß breites Bänken, vor der eigentlichen Hafendammwand. Hier werden die Blöcke sowohl in Bänen gefornit, als auch in Bruchsteinen aufgemauert, und von hier stößt man sie hinab, so oft eine Nachschüttung stidig ist. Diese Rührerme vertritt außerdem das Profil des Damms, und wenn endlich bei plötzlich eintretenden Vertiefungen Theile von ihr sich lösen und sinken sollten, so wird dadurch die Sicherheit des Hafendammes noch nicht gefährdet, und die Beschädigungen lassen sich wieder herstellen, ohne den Verkehr auf dem Hafendamme zu stören.

Wenn die künstlichen Blöcke von dieser Rührerme hinagetrut werden, so bleiben sie am Fuße derselben

liegen, und falls nur in dem Falle über die Dossirung der Steinschüttung fort, wenn diese eben so steil ist, als die Neigung, unter welcher die Blöcke sich ablagern. Dieser Umstand spricht aus Neue gegen die flachen Dossirungen, denn bei dem großen Gewichte der Blöcke kann man dieselben weder kanten, noch auf der ebenen Oberfläche einer Steinschüttung fortschieben. Eine flache Schüttung kann daher nicht gedeckt werden, und von einer solchen werden die Bruchsteine so lange, und oft zum großen Nachtheile der Schifffahrt so weit umhergeworfen, bis endlich eine starke Vertiefung am Fußse sich bildet und die Blöcke nachstürzen. Bei den neueren Hafendämmen giebt man aus diesem Grunde der äußeren Dossirung eine Anlage von nur 1½ bis 1¼ der Höhe.

Wo Fluth und Ebbe stattfindet, läßt man den Fuß der Mauer bis zum kleinsten Wasser hinabreichen, und man kann alsdann unmittelbar daneben auch die Blöcke mit Schwimmern hinführen und versenken. Bei Cherbourg ist diese theilweise wirklich geschehen, doch überzeugte man sich bald, daß man bei der kurzen Dauer des Hochwassers zu wenig Zeit zum Versenken hatte, und daß bei etwas unruhiger See der Senk-Apparat und die Mannschaft in ausgemessene Gefahr kommen, wenn zufällig eine Verzögerung eintritt. Man entschloß sich daher, zur Überdeckung der höchsten Theile der Dossirung die Blöcke gleich an Ort und Stelle zu formen. Dabei war es indessen nicht möglich, in einer Ebbe einen Block von 20 Cubikmeter fertig zu stellen, und man mußte zu seiner Beendigung jedesmal die folgende Ebbe benutzen. Bei den sehr schnell fliehenden Portland- und Medina-Cementen gelang dieses Verfahren vortheilhaft, und man beobachtete nur die Vorsicht, die eben überföhrt wurde, flache Steine darin einzurücken. Ein Aufmauern der Blöcke konnte in diesem Falle nicht vorgenommen werden, weil solches noch mehr Zeit als das Einschütten des Betons erfordert haben würde.

Gegenwärtig ist man in Cherbourg von der Verwendung loser Blöcke ganz abgegangen, und hat eine Deckung gewählt, welche sich nicht nur hier als theilhaft herzustellen, sondern auch am Meere, die Ebbe und Fluth zeigen, zum Befestigen des oberen Theils der Dossirung vorzuziehen Nachahmung verdienen dürfte; es wird nämlich die Steinschüttung 4 bis 5 Fuß hoch mit Bruchsteinen zusammenhängend übermauert. In ähnlicher Art hatte man auch bei Cotte denjenigen Theil der Dossirung, der bereits fest gelagert und dessen Unterstützung nicht mehr zu besorgen war, übermauert und dabei zugleich die vortretenden Ecken der künstlichen Blöcke abgebaut. Man hat dabei ein Profil gewählt, das aus einer sehr flachen Neigung in eine senkrechte Ebene übergeht, um nach dem Vorschlage von Emy die horizontale Bewegung der Welle in eine senkrechte zu verwandeln. Der untere Theil dieser Mauer versinkt in die Stelle einer Risermauer, und man kann, wenn es sein sollte, hier Blöcke formen und hinabstürzen.

Wenn die Häfen an Meeren liegen, worin starke Fluth und Ebbe stattfindet, so fehlt gemeinhin die Risermauer, indem die Dossirung, zur Zeit des niedrigen Wassers trocken wird, oder die natürliche Sand- und Kiesablagerung deren Stelle vertritt. Nichtsdestoweniger kommen, namentlich an den Köpfen der Hafendämme, auch hier zuweilen Risermauern zur Verstärkung derselben vor, die jedoch unter dem Hochwasser liegen. Bei den Häfen am Mittelländischen Meere wird die Risermauer jederzeit einige Fuß über das höchste Wasser gelegt, damit man bei schwachem Wellenschlage darauf noch gehen und die künstlichen Blöcke bauen kann. Sie erhält jederzeit ein Gefälle nach der Seeseite.

An der innern Seite schließt sich an die Risermauer die Hafendamm- oder Brustmauer an, die man in früherer Zeit nur so hoch aufzuführen pflegte, daß man in ihrem Schutze selbst beim heftigsten Wellenschlage den Hafendamm passieren konnte, ohne von den Wellen unmittelbar getroffen zu werden. Letztere schlagen indessen, besonders wenn die äußere Dossirung bis zur Krone der Mauer heraufgeführt ist [wie z. B. bei den alten Häfen Holyhead *)], noch heftig darüber, und großem Wassermassen stürzen auf den Weg an ihrer innern Seite. In neuerer Zeit werden dagegen diese Mauern bis über den Scheitel der höchsten Wellen heraufgeführt, um die horizontale Bewegung des Wassers vollständig aufzuheben. Zu diesem Zwecke muß die Mauer an der See-seite, wenigstens in ihrem obern Theile, beinahe senkrecht ansteigen. Beim Gegenschlagen der Wellen sprengt das Wasser alsdann neben der Mauer zwar hoch auf, und wenn ein Theil denselben auch vom Sturme oben über die Mauer und den Kai in den Hafen getrieben wird, so ist dieses doch nicht mehr eine zusammenhängende Masse, deren Stoß gefährlich wäre. Der überwiegend größere Theil der Welle fällt aber zurück in die See.

Die Krone der Hafendamm- oder Brustmauer erhält jederzeit ein starkes Gefälle nach der Seeseite, welches meist 1½ betragt. Ihre Breite muß so groß sein, daß die erforderliche Stabilität in der ganzen Mauer sich darstellt. Bei Bestimmung des Profils für den Oberbau des Wellenbrechers bei Cherbourg war man von der Voraussetzung ausgegangen, daß beim heftigsten Wellenschlage der Quadratmeter einer entgegenstehenden Fläche einem Drucke von 3000 bis 4000 Kilogramm ausgesetzt ist, was giebt auf den Rheinländischen Quadratsfuß etwa 700 Pfund, oder der Druck entspricht demjenigen, den eine Wasser-säule von 10½ Fuß Höhe ausübt. Einzelne Beobachtungen haben nun zwar ergeben, daß der Stoß der Wellen bei heftigem Sturme und vor einem steil aufsteigenden Ufer viel größer ist. Da jedoch ein solcher Stoß immer nur stellenweise eintritt, und der am stärksten getroffene Theil der Mauer sich nicht lösen kann, also der Druck

*) Zeitschrift für Bauwesen. III. Jahrgang, Taf. 39, Fig. 1.

sich jedesmal vertheilt, so erklärt es sich, *dass* jede Annahme vollständig genügt. Die Mauer auf dem Damm bei Cherbourg hat in dieser Beziehung *nio* Bedenken erregt, und selbst bei den heftigsten Stürmen keine Bewegung bemerken lassen.

Endlich besteht der Hafendamm noch aus dem im Schutze dieser Mauer liegenden Wege oder Kai, der nach Maßgabe des Verkehrs eine größere oder geringere Breite erhält. Am Hafen la Joliette ist derselbe (Fig. 3) sogar 60 Fufs breit, doch werden hier nicht nur Materialien und Waaren in großen Quantitäten niedergelegt, sondern es fahren dasselbst auch die Personewagen nach den Dampfschiffen, und man hat sogar Schmieden und andere Werkstätten, Schuppen und selbst kleine Wohngebäude darauf errichtet. Um diesen Kai möglichst gegen das Ueberstürzen großer Wassermassen zu sichern, befindet sich auf der innern Seite der Hafenmauer noch eine kleinere Brustmauer. Die Hafenmauer selbst ist aber an sich schon bedeutend höher, als sie nach der obigen Regel zu sein brauchte, weil sie die Verbindung und den Zugang zu den drei darauf liegenden Redouten bildet. Wenn an einen Hafendamm die Schiffe nur gelegentlich anlegen, und die eigentlichen Lsch- und Lodeplätze anderweitig eingerichtet sind, so genügt es, für die Mannschaften, die etwa Schiffe herein oder hinausziehn oder denselben sonst Hölfe leisten, dem Kai die Breite von 12 bis 20 Fufs zu geben.

Damit der Hafenweg möglichst durch die Brustmauer geschützt wird, darf er nicht zu hoch liegen. Bei geringerer Höhe gewinnt er sogar an Bequemlichkeit, weil alsdann Böte überall anlegen können. Es ist nur Bedingung, daß er höher ist, als die Wellen im Hafen. Man legt ihn daher gemeinhin etwa 4 Fufs über den gewöhnlichen Wasserstand. Am Kopfe der Mole ist jedoch der Wellenschlag bedeutender, und man läßt daher hier auch den Weg mittelst einer breiten Treppe, soweit es nöthig ist, ansteigen, während auch die Brustmauer dasselbst erhöht wird und oft in einem Bogen den Kopf auf der vordern Seite umgibt.

Der Hafenweg leht sich jederzeit an eine Futtermauer, die auf einer Schüttung von groben Bruchsteinen steht. Ganz allgemein erhält diese Schüttung nur einfache Anlage, was nach allen Erfahrungen genügt. Wenn der Kai, wie oft geschieht, mit Böten bedeckt oder übermauert wird, so fängt sich darunter beim Anschlag der hohen Wellen auf der Seeseite die Luft und wird stark comprimirt. Zur Ableitung derselben muß man daher Luftröhren anbringen, die auf der Innenseite ausmünden. Dieses ist, wie oben erwähnt, im Hafen la Ciotat geschehn.

Bei allen diesen Constructions wird jede Anwendung des Holzes sorgfältig vermieden, weil dasselbe an der Französischen Küste des Mittelländischen Meeres von den Seewürmern in kurzer Zeit vollständig zerstört wird.

und mittel derer die Versenkung sehr schnell von statten
 geht. Das Brechen der Steine habe ich schon oben be-
 schrieben und zugleich mitgetheilt, daß sowohl die größ-
 ten gegangenen Blöcke, als auch die kleinsten Steine
 ihre Verwendung beim Hafenaufbau finden. Sie wurden
 jedoch sorgfältig sortirt, und der Preis für den Cubik-
 meter stelte sich um so höher, je größer sie waren.
 Ihr Inhalt wurde aber niemals durch Aufbrechen und
 Nachmassen, sondern immer durch das Gewicht be-
 stimmt. Die kleinsten Steine wurden als Kies bei der
 Fabrication des Betons verwendet, hiervon wird später
 die Rede sein. Zur Schüttung wurden vier Arten von
 Steinen benutzt, nämlich:

- 1) Steinschrott, wozu Steine von $\frac{1}{2}$ bis 1 Cubikfuß
 gehören,
- 2) kleine Steine von 1 bis 16 Cubikfuß,
- 3) Mittelsteine von 16 bis 50 Cubikfuß und
- 4) große Steine von 50 bis 100 Cubikfuß.

In dem Profile Fig. 3 sind diese verschiedenen
 Größen bezeichnet. Der Steinschrott bildet den unteren
 Theil des Kerns von Hafendamm, außerdem ist er
 hinter der Futtermauer unter dem Hafengewehr auf-
 geschüttet. Die kleinen Steine sind nicht besonders ver-
 wendet, sondern mit den mittleren in abwechselnden
 Schichten versträt. Beide zusammen bilden den oberen
 Theil des innern Kerns. Die großen Steine bilden
 nach außen umschließenden Kern sowohl auf der See- als
 auf der Hafenseite.

Ein vielfach verzweigtes System von kleinen Eisen-
 bahnen, die oft umgelegt und verlängert werden müssen,
 zieht sich durch die Steinbrüche hin. Die Steine wer-
 den gleich an Ort und Stelle sortirt und besonders
 laden, während eine große Anzahl von leichteren Kra-
 nen die größeren Steine heben und bis an die Bahn bringen.
 Jeder einzelne beladene Wagen läuft, ehe er auf das
 Schiff oder die Anladestelle kommt, über eine Brücken-
 waage, wo er gewogen wird.

Die Schiffe, die jedesmal nur mit einer Sorte von
 Steinen beladen werden, sind ziemlich flach gebaut
 mit einem ganz freien, festen Verdeck versehen, das etwa
 gewölbt ist und in der Höhe des umgebenden Bordens
 liegt. Die Tragfähigkeit dieser Schiffe wurde mir zu
 150 Tonn oder 75 Last angegeben. Sie laden also
 12 Schachteln wirklicher Steinmassen.

Der Steinschrott, sowie die kleineren und mittleren
 Steine werden unmittelbar auf das Deck geschüttet, die
 großen Steine dagegen in der untern Lage auf Rollen
 gelegt, die sämtlich parallel zur Achse des Schiffes ge-
 richtet sind, also seitwärts eine leichte Bewegung ge-
 statten. Sobald vier Schiffe beladen sind, so werden die
 sie an ein Dampfboot gehängt und von diesem an die
 Stellen geführt, wo sie entladen werden sollen.
 Die Kreismarken sind diese Stellen und zwar für jedes
 der Steine bezeichnet, und daselbst legt sich das Schiff

vor zwei Anker, deren einer vorn und der andere hint
 ausgebracht wird.

Nunmehr beginnt eine eigenthümliche Vertheilung
 der Ladung. Während nämlich auf der einen Seite
 ein großes Uebergewicht dargestellt wird, so daß das Sch
 sich hier sehr stark überwiegt, bringt man einige re
 sich hier sehr stark überwiegt, bringt man einige re
 große und besonders lange Steine, die zu diesem Zweck
 oft absichtlich beigefügt werden, auf die entgegengesetz
 oft absichtlich beigefügt werden, auf die entgegengesetz
 te Seite, und legt sie so weit über Bord, daß sie nur
 eben noch auf dem Schiffe liegen. Man überpackt
 auch wohl mit andern Steinen, doch immer so, daß
 auch wohl mit andern Steinen, doch immer so, daß
 dieses geschehen und etwa an sechs Stellen solche Ste
 massen aufgesetzt sind, so stellen sich jedesmal zu
 Mann daneben und kanten diese Massen auf den 1
 des Aufsehers über Bord. Sogleich senkt sich die
 Seite des Schiffes tief unter Wasser und ein großer Th
 der Ladung stürzt daselbst hinab. Hierdurch erleicht
 sich aber wieder das Schiff an jener Seite und steigt
 nach der entgegengesetzten Richtung, worauf auch 1
 ein Theil der Ladung hinabfällt. Die oszillierende Be-
 wegung setzt sich noch einige Zeit fort, und etwa wäh
 vier Schwankungen fallen Steine hier und dort hin
 Der Rest muß aber aus freier Hand oder durch Bre
 stangen abgeworfen werden.

Ich sah dieses Manöver einige Male ausführen, e
 es ging so langsam von statten, daß die Leute, wel
 die Äußern Steine hinabgeworfen hatten, sehr bequ
 nach dem Vorder- oder Hinterteile des Schiffes g
 konnten, ehe die Bewegung nach dieser Seite wie
 eintrat. Mir wurde jedoch gesagt, daß hin und wie
 auch Unglücksfälle dabei vorkommen, und daß die
 beiter, wenn die Steine sie ereilen, gewöhnlich mit
 sen verthütet werden. Durch das beschriebene
 nöher entladet sich das Schiff niemals vollständig,
 wöhnlich bleibt der dritte oder vierte Theil der St
 auf Deck liegen; in einem Falle sah ich die Versenk
 ganz misslingen, indem kann der vierte Theil hi
 stürzte.

Man hatte zu diesem Zwecke früher Prahme
 Bodenklappen, ähnlich unsem Baggergeräthen, anwe
 wollen. Einige derselben lagen noch in dem Haf
 Prahme, sie hatten sich aber für die größeren Steine
 ganz unbrauchbar erwiesen, da diese in den Trid
 sich gegenseitig einklemmten und nicht hindurch
 Ein Löften mittelst Hebebäume und Brechstangen
 sich dabei ganz erfolglos, und es blieb nur übrig,
 zehne Steine mit Ketten an fassen und mittelst sehr
 tigen Winden zu heben, was natürlich einen über
 großen Zeitverlust verursachte. Dazu kommt auch
 daß die Prahme mit Klappen im Boden bei g
 GröÙe viel weniger Tragfähigkeit haben, und daß
 sie nur entladen kann, wenn die Tiefe unter dem
 dem Fahrzeuge noch so groß ist, daß die Klapp
 vollständig aufschlagen können.

Es ist schon oben erwähnt, daß die Kosten der Steinschüttung in Marseille, nach unserer Art zu rechnen, sich auf 8 Thlr. 24 Sgr. für die Schachtrüthe stellen.

In Cherbourg war der Preis wegen der leichteren Beschaffung der Steine und wegen des kürzeren Transportes durchschnittlich etwas geringer. Der Cubikmeter der zum Kerne verwendeten Steine kostete mit Transport nur 6 Francs und der Decksteine 12 Francs, also die Schachtrüthe von jenen, und zwar ausgesetzt, 5 Thlr. 10 Sgr. und von diesen 10 Thlr. 20 Sgr.

In Betreff der Fundirung der Mauern auf den Hafendämmen ist wenig zu sagen. Die Hafenumauer selbst braucht, da ihr Fuß von beiden Seiten sich gegen höhere Schüttungen lehnt, nicht tiefer, als in der Höhe des Wasserspiegels fundirt zu werden. Selbst in Cherbourg ist man damit nur bis zum gewöhnlichen niedrigen Wasser der Springfluthen herabgegangen. Man kann also das Mauerwerk im Trocknen ausführen, und braucht nur die Schüttsteine darunter zu reguliren und ihre Fugen zu füllen; doch müssen diese Arbeiten während eines höheren Wasserstandes und bei hohem Seegange ausgesetzt bleiben. Eben dasselbe gilt von der Ausführung der Küberrne, wobei der Wellenschlag noch störender wird. Um diesen abzuhalten, wendete man in Certe eine eigenthümliche Art von Fangedämmen an. Man hatte nämlich Sätze, von nahe 1 Cubikfuß Inhalt, lose mit Sand gefüllt, und diese wurden vor der Stelle, wo man gerade mauern wollte, auf die Schüttsteine so hoch aufgeschüttet, daß die niedrigen Wellen nicht herüberzuschlagen. Auf diese Art stellte man in der kleinen Baugrube einen ruhigen Wasserspiegel dar. Dasselbe Mittel ist auch beim Cherbourger Damme angewendet.

Die Futtermauer, gegen welche sich der Hafenweg oder der Kai lehnt, muß tiefer fundirt werden, weil kleinere und zuweilen auch größere Schiffe unmittelbar daran anlegen sollen. Im Hafen la Joliste reicht diese Mauer 13 Fuß unter das Wasser hinab. Augenscheinlich kann in diesem Falle von den älteren Fundirungsarten kein Gebrauch gemacht werden, dagegen bietet die Verwendung des Bétons hierbei keine Schwierigkeiten, wenn einige Vorsichtsmaßregeln berücksichtigt werden.

Die großen Steine, welche den Kern des Dammes umgeben, und auf welche die Kaimauer gestellt werden soll, sind bis zu derjenigen Höhe aufgeschüttet, welche für den Fuß der Mauer bestimmt ist, und in geringem Abstände von diesem beginnt die Dammirung, die unter einem Winkel von 45 Graden bis zur Sohle des Hafens abfällt. Jedenfalls ist es notwendig, diese Steinschüttung gegen spätere Bewegungen zu sichern. Der Wellenschlag im Hafen wird niemals so stark, daß er diese Steine in Bewegung setzen könnte, und in allen Häfen, wo ich diese Construction angewendet sah, kommt auch keine merkliche Strömung vor, welche etwa den Fuß der Böschung unterwaschen und diese dadurch in Be-

und wieder zurückfließen, und hierdurch in dem frisch geschütteten Bêton den Kalt auswaschen könnte. Um dieses zu vermeiden, versieht man den ganzen Kasten mit einem Boden von getheerter Leinwand, die der Taucher an die Holzände nagelt. Dieselbe darf aber nicht fest gespannt werden, vielmehr muß sie so lose sein, daß sie an alle Unebenheiten der Steine sich anlegen kann. Auch große Fugen in den Wänden werden auf gleiche Weise durch Auflegen von Leinwand gedichtet. Ich darf kaum erwähnen, daß bei diesem Verfahren die Mauer sich sehr scharf an die darunter liegenden Steine anschließt, und dadurch nicht nur selbst gegen ein Verschieben gesichert wird, sondern auch die Steine zusammenhält und gleichsam verankert. Die Bêtonschüttung wird alldenn bis zum Wasserspiegel heraufgeführt, woselbst sie in ein Bruchsteinmauerwerk mit eingebundenen Werkstücken an der äußeren Seite übergeht. Die Schüttung des Bêtons geschieht aber jedesmal mittelst Kasten, die sich unten öffnen. Von der Benutzung der Trichter ist man in Frankreich ganz zurückgekommen.

Ich muß noch bemerken, daß die oben erwähnten künstlichen Steinblöcke, die man bei Cherbourg vielfach an derselben Stelle gefertigt hat, wo sie die Steinschüttung decken sollen, gleichfalls auf getheerter Leinwand ruhen, indem diese als Boden an dem Formkasten befestigt wurde.

Es bleibt mir noch übrig, die Fabrication und die Art des Transportes der künstlichen Steinblöcke zu beschreiben, und bei der großen Wichtigkeit dieses Gegenstandes scheint es notwendig, in die Einzelheiten desselben näher einzugehen, und zugleich die Erfahrungen mitzutheilen, welche man über die Haltbarkeit des Mörtels und des Bêtons im Seewasser gemacht hat.

In Frankreich sind bereits seit einigen Jahren, und zwar, soviel bekannt, zuerst in Algier, zur Sicherung von Hafensäumen und andern Bauwerken an der See große künstliche Steinblöcke verwendet. Sie werden theils aus lagerhaften Bruchsteinen aufgemauert, theils aber in Bêton gefornit. Beide Methoden werden vielfach angewendet, und man zieht im Allgemeinen die erstere vor, weil sie billiger ist, sobald lagerhafte Steine in der Nähe vorkommen, wie z. B. in Cette und in Port Vendree. Dagegen wählt man das zweite Verfahren, wo die Bruchsteine gar zu unfürzlich ausfallen, wie in Marseille, auch, wo man nur die kurze Zeit des niedrigsten Wassers nach der Elbe zur Darstellung dieser künstlichen Steinblöcke benutzen kann, wie vor dem Wellenbrecher bei Cherbourg.

Um die Fabrication der Bêtonsteine darzustellen, werde ich die in Marseille getroffenen Einrichtungen speciell mittheilen, weil ich gerade hier Gelegenheit zu sehen, und dabei alle Anordnungen höchst zweckmäßig gewählt waren, so daß theils die verschiedenen Opera-

tionen ohne gegenseitige Störung neben einander stattfinden wurden und vollständig in einander griffen, und fñhrt wurden die Controle über die ganze Arbeit und namentlich aber das vorgeschriebene Mischungs-Verhältniß sehr leicht war.

Die Darstellung eines Mörtels, der nicht nur vollständig erhärtet, sondern auch im Seewasser sich dauernd erhält, ist ein Gegenstand, den sich französische Ingenieure in neuester Zeit sehr beschäffigt haben. Aus früheren sorgfältigen Untersuchungen, die namentlich von Vicat angestellt waren, kannte man Frankreich eine große Anzahl von Lagern aus magerer Kalker, und außerdem waren viele Fabriken künstlichem mageren Kalks, von Cement und Portlanden entstanden. Man war hierdurch in den Stand gesetzt, in jedem Theile Frankreichs zu mäßigen Preisen hydraulische Mörtel zu bilden, die den erforderlichen Grad von Härte unter dem Wasser und zwar in kurzer Zeit annahmen. Es schien, daß man in Beziehung bereits volle Sicherheit erreicht hätte, daß das auch bei Bauten an der See kein Grund-Besorgniß vorläge, da die Versuche ergaben, daß selbst theilweise diese natürlichen und künstliche Cemente und Pozzolanen im Seewasser sich nicht verhielten, als im süßen Wasser, und namentlich nem auch schnell und vollständig erhärteten. Mehr mußte es überraschen, als im Jahre 1841 Ingenieur Noel in Toulon die ganz unerwartete Erfahrung machte, daß in Toulon, wie in Algier, wendete Mörtel zwar im Seewasser erhärtete 6 bis 12 Monaten einen sehr hohen Grad annahm, daß er aber einige Jahre später wie und in einzelnen Fällen sich sogar vollständig auflöste. Die Redaction der Annales des ponts et chaussées sich, diese Thatsache bekannt zu machen und gleich die dringende Aufforderung, den Gegenseitigen Mittheilung sonstiger Erfahrungen und durch wissenschaftliche Untersuchungen aufzuklären. Ich hierauf, daß man in der That auch in Toulon, namentlich in la Rochelle, St. Malo und selbst Erscheinung bemerkt hatte, während in Marseille und Cherbourg, ein solches spätere oder Zerfallen des Mörtels durchaus kommen war.

Ueber den Grund dieser eigenthümlichen Erscheinung wurden von sehr namhaften Ingenieuren diese Ansichten ausgesprochen, bis der Ingenieur in Algier die nachstehende Erklärung gab (Vicat bestimmte *).

Die schwefelsaure Magnesia und das neutrum, die zusammen im Mittelländischen

*) Diese Untersuchung, auf vielfache Beobachtungen und Analysen gegründet, ist unter dem Titel: *Recherches sur les mortiers employés en eau de mer en ponts et chaussées*, 1844, II, Pag. 29 f., mitgetheilt.

fähr 1 Procent, im Atlantischen Ocean und in der Nordsee dagegen nur etwa $\frac{1}{2}$ Procent des Seewassers ausmachen, lösen die freie oder nicht fest gebundene Kalkerde jedesmal auf, und verbinden sich mit dieser zu schwefelsaurem Kalk und Magnesia. Diese Verbindung überzieht als feste Decke jeden Mörtel im Seewasser und schützt ihn vollständig vor weiteren Angriffen, sobald sie innig an ihm haftet. Letzteres geschieht aber nur, wenn die Kalkerde hinreichend durch Thonerde gebunden ist, entgegenzusetzen Falls löst sich der Ueberzug von der innern Masse, zerbricht, und die zerstörende Einwirkung des Seewassers setzt sich allmählig immer weiter fort. Für die Erhaltung des Mörtels im Seewasser ist es sonach Bedingung, daß der Index der Hydraulicität (wie Vicat das Verhältniß der Thonerde und der Magnesia zur Kalkerde genannt hat) nicht unter einer bestimmten Größe bleibt. Jeder natürliche oder künstliche Kalk oder Cement, in welchem dieses Verhältniß nicht unter 36:100 ist, bildet im Seewasser einen dauernd haftenden Ueberzug und bleibt sonach unversehrt, während Kalkke, die weniger hydraulisch sind, dadurch nicht geschützt werden.

Diese Bedingung wird in vielen Fällen vollständig erfüllt, und namentlich gilt dieses von dem natürlichen magern Kalk von Theil im Departement d'Ardèche, der in Marseille schon früher angewendet war, und der jetzt bei allen Hafenbauten am Mitteländischen Meere, von Toulon bis Port Vendres, ausschließlich benutzt wird.

Dieser Kalk bricht unmittelbar im Ufer der Rhône, sein Transport ist daher verhältnißmäßig wenig kostbar. Im Port le Bonc sah ich große Massen dieses Kalkes im rohen Zustande zur Verladung in Seeschiffe bereit liegen. Er ist theils von blauer, theils von hellgelber, nahe weißer Farbe, der erste gilt für vorzüglicher. Seine chemische Zusammensetzung ist:

	des blauen Steins:	des hellen Steins:
Kalkerde	44,60	46,98
Kiesel und Thonerde	17,20	15,90
Eisen-Oxyd	0,10	0,40
Kohlensäure	35,20	36,32
Wasser und Erdharz	2,70	0,90

Das specifische Gewicht dieses Kalkes beträgt 2,40 bis 2,43. Wenn er lufttrocken ist, und in Wasser getaucht wird, so saugt er 6 bis 7 Procent des letzteren ein, und zwar der helle Stein etwas mehr, als der blaue. Von jenem lösen sich auch merkliche Quantitäten ab und trüben das Wasser.

Zu einigen Bauten wird dieser Kalkstein roh angeliefert und an Ort und Stelle gebrannt, bei andern geschieht das Brennen und Zubereiten des Kalkmehles schon neben den Brüchen in der Fabrik von Pavin Lafarge in Theil. Im letzten Falle wird die ganze Fabrication durch einen besondern Regierungs-Beamten speciell und dauernd beaufsichtigt. Dieses geschieht z. B. für den Hafenbau bei Marseille, wovon der Kalk als feines Mehl angeliefert wird.

dem Seesande vorgezogen, weil letzterer in dieser Gegend noch weniger reist. Ist und sogar größtentheils aus Kalk-steinen besteht. Im Allgemeinen nimmt man aber in Frankreich keinen Anstand, auch Seesand zum Mörtel zu verwenden, sowie ich auch mehrfach gesehen habe (z. B. in Cote und Cherbourg), daß sogar Seewasser zum Auswaschen des Mörtels benutzt wurde, und letzterer dabei vollständig erhärtete. Nach der obigen Auseinandersetzung der chemischen Einwirkungen erklärt es sich, daß weder die Anwendung des Seewassers, noch die des Seesandes einem stark hydraulischen Kalkes nachtheilig sein kann. In Marseille benutzt man Quellwasser zur Mörtelbereitung.

Der Kies für den Bëton wird zugleich mit den Schuttsteinen im Fricol gewonnen. Jedes einzelne Kiosstück soll durch einen Ring von 6 Centimeter (nahe 3 Zoll) Durchmesser hindurchfallen, während es auf einem Ringe von 3 Centimeter Durchmesser noch liegen bleibt. Es werden jedoch auch Stücke angewonnen, die bei größerer Länge so dünn sind, daß sie durch den letzten Ring fallen, wenn man sie in aufrechter Stellung darauf bringt.

Die Zusammensetzung und Bearbeitung des Mörtels und Bëtons geschieht entfernt von der Rüstung von etwa 60 Fuß Länge und 40 Fuß Breite. Diese ist ganz unbedeckt, auch ist darunter befindliche Raum nicht mit geschlossenen Wänden versehen. Auf Blatt 61 Fig. 1, 2, 3 und 4 ist diese Rüstung mit allen dazu gehörigen Apparaten dargestellt, doch muß ich erwähnen, daß ich weder auf der Baustelle selbst, noch in den mir vorgelegten Zeichnungen die Dimensionen speciell nachgemessen, vielmehr diese nur bei wiederholtem Besuche nach dem Augenmaße geschätzt habe.

Auf der erwähnten Rüstung wird sowohl der Mörtel, als der Bëton bereitet, der erste in Maschinen, welche durch Dampfkraft getrieben werden, der letztere durch Handarbeit. Ein früherer Versuch zur Benutzung einer Mörtelmaschine war, wie mir gesagt wurde, gescheit, weil dieselbe den Mörtel nicht schnell genug verarbeitet hatte. Ich muß bemerken, daß ich dieselbe Mörtelmaschine, wie hier, in den meisten Französischen Häfen am Mitteländischen Meere und auch am Canale wiedergefunden habe, jedoch wurde sie größtentheils durch ein Pferd in Bewegung gesetzt, welches an einen Arm des Gëpels gespannt war. Ebenso wurde der Bëton in andern Häfen in gleicher Art wie durch Handarbeit dargestellt.

Die Dampfmachine von 10 Pferdekraften nebst Kessel befindet sich in einem kleinen Gebäude neben der Rüstung, und an dieses schließt sich der große verarbeitete Schuppen an, worin die Kalkröhren liegen. Die Dampfmachine setzt zunächst eine lange Triebwelle unter der Rüstung in Bewegung, und diese treibt mittelst conischer Räder, die man auslösen kann, die

Mörtelmaschinen. Von letzteren wurden bei meiner Anwesenheit nur zwei benutzt, weil diese genügt, um die erforderliche Anzahl von Bëton-Blöcken im Laufe dieses Jahres darzustellen.

Außerdem wird der Dampf desselben Kessels noch zum Betriebe einer Hebemaschine benutzt. Er tritt nämlich theils über, theils unter den Kolben eines Dampf-cylinders, der auf der Rüstung steht und dessen Kolbenstange mittelst einer einfachen Lenkerstange des Hebe-cylinders in der einen oder der andern Richtung bewegt, je nachdem von einer der Bahnen ein Wagen gehoben oder hinabgelassen werden soll. Alle beladenen Wagen werden durch diesen Balancier auf die Rüstung gehoben, während die leeren Wagen theils auf demselben Wege zurückgehen, theils aber durch einen zweiten an andern Ende der Rüstung befindlichen Balancier hinabgelassen werden.

Die Zubereitung des Mörtels erfolgt in den ringförmigen Trögen, welche die Figur zeigt. Der hierzu erforderliche Kalk wird in Säcken von bestimmtem Gewichte auf der Rüstung, und zwar hinter der Eisenbahn in dem mit a, a bezeichneten Raume aufgestellt. Man pflegt vor dem Beginne der Arbeit und während der Pausen so viel Säcke anzufahren und hier niederzuliegen, daß in den eigentlichen Arbeitsstunden das Anfahren des Kalkes nicht nöthig ist. Den Sand, der für jede Mörtelbette erforderlich ist, schüttet man in einen Haufen neben der zugehörigen Mörtelmaschine, an die mit b, b bezeichneten Stellen. Endlich ist c ein eisernes Gefäße, worin das Wasser sich befindet. Letzteres wird, so oft es nöthig ist, durch die Dampfmachine herausgepumpt. Die Zubereitung des Bëtons erfolgt auf der andern Seite der Rüstung, und zwar in d, d, wo er sogleich hinabgestürzt wird und in die Wagen fällt, die ihn bis über die Kasten führen, in welchen die entsprechenden Blöcke geformt werden.

Alle Transporte erfolgen auf Eisenbahnen in Wagen, deren Kasten jedesmal aus Eisenblech bestehen. Diese haben immer solche Größe, welche die gerade nöthige Quantität des Materials fassen, welche für ein Mörtel- oder ein Bëtonbette gebraucht wird. Ich bemerke sogar einige Wagen, die zum Theil mit Brettern und Bohlen ausgefüllt waren, und dieses war geschehen, um den Kasten, die ursprünglich zu andern Zwecken bestimmt waren, genau den richtigen obigen Inhalt zu geben. Die Sand- und Kieswagen werden auch bei jeder Füllung wie Hohlmaschinen abgestrichen.

Was die Bewegung der Wagen betrifft, so ergibt sich diese größtentheils schon aus dem Vorstehenden und der Zeichnung. Die Sandwagen, Fig. 10, deren Ladung dem einzelnen Mörtelbette entspricht, fassen etwa 20 Cubikfuß. Ihre Kasten schlagen seitwärts um, und die Wände an dieser Seite bestehen aus beweglichen Klappen, die unten durch Haken festgehalten werden. Diese Wagen laufen auf besonderen Bahnen von der Sand-Tabelle

gerung bis zu den Mörtelmaschinen. Sie werden zu zweien durch ein Pferd bis vor die Rüstung gezogen, wobei sie die Kiebbahn kreuzen. Von hier schiebt man sie einzeln unter der Rüstung fort bis auf die Hebelbahn unter dem Balancier. Sie werden alsdann gehoben und von der obern Bahn aus neben den Mörtelmaschinen umgestürzt. Dieses Umstürzen darf aber nur erfolgen, wenn die daselbst vorher abgelagerte Sandmasse vollständig verbrannt ist. Aus diesem Grunde sieht man meist einen, auch wohl zwei volle Sandwagen auf der Rüstung stehen, während die leeren Wagen sogleich entfernt werden. Obwohl diese Wagen auf der Rüstung sich nicht ausweichen können, so tritt hierbei in sofern doch keine Störung ein, als das Vorschieben und Heben, sowie auch das Zurückschieben und Herablassen der Wagen vergleichungsweise zur Fertigstellung eines Mörtelbettes nur sehr kurze Zeit in Anspruch nimmt.

Die Kiewagen, bedeutend kleiner als die Sandwagen, haben dieselbe Einrichtung. Sie führen jedesmal so viel Kies, als ein Bétoulette erfordert, und treten auf der zweiten Bahn unter die Rüstung. Eine eigene Hebelbahn, die gleichfalls von dem ersten Balancier bewegt wird, hebt sie auf das zweite obere Geleise. Nachdem sie aber an den mit *d, d* bezeichneten Stellen entleert sind, können sie nicht sogleich auf demselben Wege herabgelassen werden, weil das Geleise, über welches sie hingehen, häufig durch andere Kiewagen oder durch Mörtelwagen gesperrt ist; sie werden daher mittelst des zweiten Balanciers herabgelassen und verfolgen alsdann ein anderes Geleise mit starker Krümmung, das sich erst später mit dem Geleise, auf dem sie ankamen, vereinigt. Gewöhnlich werden drei Kiewagen, sowohl leer als beladen, von der Lagerstelle des Kienes bis zum Gerüste und umgekehrt durch ein Pferd gezogen.

Die Mörtelwagen, Fig. 11, unterscheiden sich von den Sand- und Kiewagen dadurch, daß sie drei Kasten tragen, die einzeln nun dieselbe Art seitwärts umgeschlagen werden können. Jeder dieser Kasten ist wieder mit einer Klappe versehen, und jeder faßt den dritten Theil eines Mörtelbettes, so daß der ganz Inhalt der Mörtelmaschine die drei Kasten füllt. Letztere schließen in dem oberen Rändern so scharf an einander, daß man beim Füllen die ganze Masse in die Mitte des Wagens werfen und gleichmäßig vertheilen kann. Diese Wagen entfernen sich nie von den Rüstungen. Nachdem sie auf demjenigen untern Geleise, welches die Kiewagen befahren, den Inhalt einer Mörtelmaschine aufgenommen haben, werden sie durch den Balancier gehoben, und über jeden der drei Kieshaufen *d, d* wird ein Mörtelkasten gestürzt. Während der leere Wagen alsdann auf der Bahne des andern Balanciers steht, treten die drei folgenden beladenen Kiewagen unter die Rüstung. In der Zeit aber, da diese gehoben werden, nimmt die Mörtelmaschine wieder die Stelle neben der betreffenden Mörtelmaschine ein und wird hier aufs Neue beladen; gleichzeitig werden

Rande der Rinne läuft. Der vierte Arm trägt eine Stange, an der zwei schräg gestellte Streichen befestigt sind, welche den Mörtel von den Rändern der Rinne nach deren Mitte schieben (Fig. 6). Die Aze macht etwa in 30 Sekunden eine Umdrehung.

Man schüttet zuerst, während die Kuppelung an der Triebaxe noch ausgerückt ist, des Kalkmehl in die Rinne und übergiebt es mit dem nöthigen Quantum Wasser. Abdam setzt man die Maschine in Bewegung. Sobald das Wasser mit dem Kalk vollständig vermischt ist und sich daraus eine gleichmäßige ziemlich dünnflüssige Masse gebildet hat, was sehr schnell geschieht, so werfen zwei Arbeiter mit Spaten nach und nach den daneben abgelagerten Sand hinein. Man darf diese Operation nicht zu sehr belastet wird, sie vielmehr jeden neuen Zusatz immer in der ganzen Masse verbreitet.

Nach 20 Minuten ist der Mörtel vollständig durchgearbeitet. Abdam öffnet man die erwähnte Klappe im Boden, vorauf der Mörtel über eine Rinne in den darunter stehenden Wagen fällt. Um das Ausfließen aus dem ringförmigen Trog zu befördern, hängt man an den Arm des Güpels, der die Streichen trägt, eine eiserne Schaufel, Fig. 7, welche nach dem Profile des Troges geformt ist. Sie schiebt große Massen des Mörtels vor sich her. Damit sie aber theils kräftiger wirkt, und theils beim Uebergange über die Öffnung nicht den Abfluss verhindert, so fasst ein Arbeiter ihren Stiel von der Seite herabdrückt, neben der Öffnung emporschleift. Sobald der Trog beinahe leer ist, so streichen noch zwei Arbeiter den an den Rändern haftenden Mörtel ab, den die Schaufel gleichfalls in die Öffnung schleift. Die ganze Operation zur Darstellung eines Mörtelbettes von etwa 24 Kubikfuß dauert ungefähr 25 Minuten, oder da zwei solche Maschinen im Gange sind, so fabrikt man in der Stunde 110 Kubikfuß oder nahe 1/2 Schachtelruthen Mörtel.

Die Kiewagen, welche ungefähr 16 Kubikfuß fassen, werden, wie bereits erwähnt, neben den Mörtelmaschinen in 4, 4 entleert, und zwar geschieht dieses an allen drei Stellen, während gleichzeitig nur an zweien derselben die Zubereitung des Betons erfolgt. Es muß aber darauf gesehen werden, daß ein Kiewaufen dem andern in Angriff genommen wird, weil immer ein Wagen auf der Schiebeseite den fertigen Beton aufnehmen kann.

Jeder Kiewagen wird, während er gestürzt wird, hin und her geschoben. Auf diese Art bildet sich ein Haufen von etwa 10 Fuß Länge, 3 Fuß Breite und in der Mitte höchstens 1 Fuß hoch. Der Mörtel wird aus einem der drei Kästen des Wagens in gleicher Weise darüber geschüttet, so daß der Kiewaufen in der ganzen Länge mit einer Mörteldecke überdeckt wird. Bei der Bearbeitung jedes Haufens sind 6 Mann beschäftigt. Zwei derselben sind mit zweikantigen Rechen (Fig. 8)

versehn, deren Zinken etwa 8 Zoll hoch und 4 Zoll von einander entfernt sind. Diese Arbeiter stehen auf der äußern Seite des Haufens. Sie greifen in den letztern so ein, daß sie jedesmal Mörtel und Steine fassen, die sie etwa 18 Zoll weit an sich heranziehen. Dabei werden die beiden Rechen immer übereinstimmend nahe neben einander eingestellt und gezogen, so daß der Erfolg derselbe ist, als wenn ein einziger Rechen mit 4 Zinken bewegt würde. Hierbei werden diese beiden Arbeiter durch zwei andere ihnen gegenüberstehende unterstützt, welche Stangen mit gabelförmigen Beschlägen (Fig. 9) welche Stangen mit jedem Zuge gegen die Nasen führen. Diese werden bei jedem Zuge gegen die Nasen auf den Gabeln eingesetzt und fortgezogen. Diese Operation wurde mit großer Geschwindigkeit und Sicherheit ausgeführt, indem die Arbeiter hierin bereits sehr geübt waren. Endlich stehen zur Seite und hinter dem Haufen noch zwei Arbeiter mit Spaten, welche theils die umliegenden Steine hinaufwerfen, und theils dafür sorgen, daß die zurückbleibende niedrige Steindecke gleichmäßig nachrecht; sie werfen dabei aber die Steine und den Mörtel, die sie aufnehmen, immer so, daß die gleichmäßige Vertheilung beider Materialien befördert wird. Sobald sie daher nur trockne Steine gehoben haben, so bringen sie diese auf eine Stelle, wo der Mörtel überwiegend ist.

Wenn der ganze Haufen in dieser Art durchgearbeitet und dabei etwa um 18 Zoll vorgebracht ist, so beginnt genau dieselbe Operation wieder an demselben Ende, wie das erste Mal, und wird in gleicher Art durchgeführt. Hierbei rückt der Haufen schon sehr nahe an den Einschnitt, und beim dritten Durcharbeiten wird er in diesen hineingeschoben und fällt in den Betonwagen.

Es ist nicht zu verkennen, daß diese Art der Betonbereitung, wenn sie auch sehr schnell von staten geht, dennoch nicht vollständig die Vermengung bewirkt. Von den Kiestücke, die man herabwirft, sind in der That noch nicht in Mörtel eingehüllt. Man darf indessen nicht übersehen, daß die beschriebene Operation keineswegs die Durcharbeitung beschließt, vielmehr wird solche zum Theil schon beim Herabfallen des Betons in des Wagens fortgesetzt, vorzugsweise aber beim Ausströmen des Wagens und beim Füllen der Formkassen.

Das Letztere geschieht mittelst Spaten von dreieckiger Form, die, wie Fig. 1 auf Blatt 65 zeigt, unter einem spitzen Winkel vom Stiele gefast werden. Mit diesem Instrumente wird der Mörtel großentheils aus dem Wagen, und zwar zuerst vorn, odann hinten, herausgezogen und, nachdem der Wagen wieder zurückgeschoben ist, in der Ausdehnung des ganzen Kastes gleichmäßig verbreitet. Außerdem werden auch noch gußeisernen Stampfen mit hölzernen Stielen (Fig. 2), die etwa 8 Zoll im Durchmesser halten und 60 Pfund schwer sind. Die Benutzung derselben ist indessen sehr beschränkt, da sie keinesweges die ganze Betonmasse in

4 Zoll von
 kleine Leinwand auf der
 e geben in den Formen
 d und kleine Formen, die
 werden. Dabei werden
 immer aus einem
 u bis der Ertrag der
 ver Reichen mit 1 Zehn
 en diese beiden kleinen
 abtrocknende, vermischt,
 igen Beschlägen (Fig. 3)
 in Lagen gegossen die zum
 fortgesetzt. Das Op-
 vordurchgehen und Schicht
 hierin bereits sehr ge-
 e und hinter den Stein
 welche theils die unter-
 und theils die obere,
 rige Steinschicht gleich-
 fast ist, aber die Steine
 immer so, daß die gleich-
 sterilieren bestanden und
 Steine gebrochen haben
 e, wo der Mund die

in dieser Art durchge-
 Zoll vorgeht ist, so
 n wieder zu trennen
 rd in gleicher Art durch-
 sind schon sehr viele
 sten Durcharbeiten und
 nd fällt in das Beton-

als diese Art der Beton-
 schnell von unten ge-
 renzung bewirkt. Und
 sind in der That auch
 erf indessen nicht über-
 ration, kein Ereignis die
 sehr wird auch zum
 Betons in den Wagen
 in Ausstreifen der Wa-
 gen.

elst Spaten von der
 f Blatt 65 zeigt, wie
 gefast werden. Mit
 ertel großentheils aus
 v, nachdem hinten, be-
 Vagen wieder zurück-
 des ganzen Kastens
 m wendet man sich
 n Süden (Fig. 2), so
 'ollen und 9) Pland
 Dies ist endlich sehr
 ganz bestimmt ist

heftige Erschütterung und Bewegung verarzten dürfen,
 sondern nur die Bildung hohler Räume verhindern sollen.
 Gewöhnlich wurden sie gar nicht gebraucht, indem die
 beiden Arbeiter, mit Holschuhen versehen, schon bei
 der Verbreitung des Betons diesen überall betreten und
 hierdurch das Stampfen entbehrlich machten.

Die Durcharbeitung mit Einschluss des Herabwer-
 fens eines einzelnen Betonbettes dauert 4 bis 5 Minu-
 ten. Auf diese Art genügen zwei Mannschaften, um den
 von beiden Maschinen gelieferten Mörtel sogleich durch
 Vermengung mit Kies in Bétou zu verwandeln. In der
 Stunde werden etwa 240 Kubikfuß oder 12 Schacht-
 ruthen Bétou gefertigt, daher in 10 Arbeitsstunden nahe
 17 Schachtruthen. Da jeder künstliche Block 10 Kubik-
 meter oder 323½ Kubikfuß enthält, so würde man hier-
 nach an einem Tage beinahe 8 Steine darstellen, es wer-
 den aber wirklich täglich 8 bis 9 solche Blöcke geformt.

Der Platz, auf welchem die Blöcke geformt und bis
 zum Gebrauche aufbewahrt werden, ist sorgfältig geeb-
 net, so daß man sowohl beim Abfahren der erhärteten
 Blöcke überall ohne weitere Vorbereitung auf den Boden
 die nöthigen Eisenbahnen, als auch beim Formen der
 Blöcke auf diese in gleicher Art die Geleise legen kann.
 In Marseille hatte die hierzu eingerichtete Fläche solche
 Ausdehnung, daß etwa 20 Reihen sich an die Schiebo-
 bühne anschlossen, und in jeder Reihe vielleicht 30 Blöcke
 hintereinander liegen konnten. Ich muß aber bemerken,
 daß in den einzelnen Reihen, d. h. in der Richtung der
 Eisenbahnen, die Blöcke nach der Länge liegen, wodurch
 theils das Ausschütten des Bétous in die Formkasten,
 theils auch die spätere Abfuhr der fertigen Steine er-
 leichtert wird.

Die Formkasten bestehn aus 4 Wänden, die mit-
 telst acht Schrauben mit einander verbunden werden,
 wie Fig. 3, 4, 5 und 6 auf Blatt 65 zeigt. Jede Wand
 wird durch einen leichten Rahmen aus Krenzholz ge-
 bildet, der auf der innern Seite mit schwachen Brettern
 verschalt ist. Die Längswände haben breitere Schwel-
 len und Rahmentücke, in welchen die Stiele verzapft sind.
 Ueber die äußeren Stiele sind von außen noch starke
 Bohlen gelegt, gegen welche die Schraubenmutter zu-
 nächst drücken. Auf die innere Seite sind dagegen an
 beiden Enden Dielen genagelt, die aufrecht stehen, und
 welche die kurzen Wände sich lehnen, um ein Ver-
 biegen der Schrauben zu verhindern. Diese kurzen
 Wände bestehn aus einfachen Rahmen mit einem Kiegel
 in der Mitte, und die Schraubenbolzen reichen durch
 beide äußere Stiele hindurch. Die Zusammenstellung,
 sowie die Lösung der Wände ist sonach sehr bequem,
 und es ist dabei noch zu bemerken, daß jede Schrau-
 benmutter mit einem vortretenden Arme versehen ist, wo-
 her man keines besondern Schraubenschlüssels bedarf,
 auch die Muttern nicht so leicht, wie sonst, verloren
 werden.

Sobald ein Kasten aufgestellt wird, legt man auf

durch die Räder des
des. Die Schieber-
en Cylindern, welche ein
wählter Waden lenkt.
Winden nicht aus und
sonach die vier Rollen
beim die Drehung einer
gleichmäßig, fortgesetzt
horizontal in die Höhe.
Zoll vom Boden entfernt,
befestigte Eisröhre hinter
den niedrigen Wagen
tauchen.
Die Räder von 12 Zoll
ranze auf der inneren Seite
en drehen. Der Rahmen
den Rädern, wobei die
sen Räder nur aus 12 Zoll
d hier aber aus 14 Zoll
1) Zoll Breite und Höhe,
e Kreuzholz gegliedert
und die Kette ist. a
reit. Die Bewegung der
be bedeuten die Kette, die
(10) Centner wiegt, nahm
eichten Zusammenhang
et. Aus diesen Grund
bahn, und war in ihre
gestellt, doch auch das
mitten zuweilen die Räder
gt werden.
mehreren Rollen unter
verschiedenen Bahnen als
sie vor derselben über
en Ebene geschoben von
samer Längs Röhre. Für
hin zur andern konnte
nutzen, da nicht bei
der notwendigen Be-
ru schwer zu bewegen
die Querbahnen tiefer ge-
gen bildet eine Schiene.
Eine zweite Schiene
ist die geneigte Ebene
se geringe Ausladung
zu weit in die Höhe
ist gestört haben. Indem
den geneigten Wä-
sch man sich gene-
von 16 Prozent oder
den Wagen auf dem
e Längsrollen, unter
en. Indem sich die
wird weiter vorgeht

Man hat demnach die in Fig. 8 und 9 dargestellte Anordnung gewählt. Während der Wagen noch auf der Schiebebühne steht, wird um den Stein ein starkes Drahttau geschlungen, an welchem sich ein großer dreiseitiger Block befindet. Ein ähnlicher Block, der jedoch nur 2 Scheiben hat, ist an einer Rüstung am Ufer befestigt, und das durchgezogene Tau schlingt man drei- mal um einen festen cylindrisch bearbeiteten Balken von 15 Zoll Durchmesser, der gleichfalls auf jener Rüstung ruht. Die Reibung, welche dieses Tau am Umfange des Balkens erfährt, ist vollkommen genügend, den Wagen zu halten, sobald das hintere Ende des Taus nur mäßig angespannt wird. Man bringt daher den Wagen, nachdem er bereits abgefangen ist, mittelst Brechstangen und Hebelbäume von der Schiebebühne auf die geneigte Ebene, und läßt das Ende des Taus so langsam über den Balken ablaufen, daß der Wagen mit mäßiger Geschwindigkeit hinabgeht.

Die geneigte Ebene ist etwa 80, und der unter Wasser befindliche Theil derselben theil 60 Fuß lang. Letzterer besteht aus zwei starken Balken, auf welche die Schienen gesägt, und welche unter sich durch Querriegel verbunden sind. Dieser Rahmen ruht lose auf zwei Reihen eingerammter Pfähle. Letztere sind in jeder Reihe von Mitte zu Mitte 1 Meter von einander entfernt, und ihre Köpfe werden in der passenden Höhe der die Bahn bildet, wird am Ufer gegen zwei Pfähle befestigt, und während er auf dem Wasser schwimmt, am vordern Ende durch ein hinreichend großes Stück Gutschienen beschwert. Er sinkt alsdann auf die Pfähle herab, Taucher untersuchen seine Lage, und wenn er gehörig unterstützt ist, so schlagen sie noch Holzkeile über alle Pfahlköpfe, die er nicht vollständig berührt.

Der Rahmen ist einer sehr starken Zerstörung durch den Securm ausgesetzt, und muß daher alle Jahre erneuert werden, was bei der angegebenen Befestigungsart sehr leicht auszuführen ist. Derselbe schwimmt nämlich so leicht auf, wie das Gewicht abgehoben wird.

Bevor der Block unter Wasser tritt, muß man ihn mit den nöthigen Vorrichtungen versehen, damit er an den Senk-Apparat bequem befestigt werden kann. Zu diesem Zwecke werden während des Transportes auf den horizontalen Bahnen nicht nur die Bretter entfernt, die etwa noch in den Rinnen stecken, sondern es werden auch starke Ketten aus einzülligen Rundseilen hindurchgezogen und die beiden Enden jeder Kette auf der obern Fläche des Blockes mit einer Leine zusammen gebunden.

Der Block wird demnach auf der Rampe so weit hinabgelassen, daß seine obere Fläche noch so oben über Wasser bleibt; alsdann schiebt man darüber das Floß, an welches er angehängt und mit dem er weiter transportirt wird.

Dieses Floß (Fig. 10 und 11), das auch in Mar- ville nahe dieselbe Einrichtung hatte, besteht aus zwei

Vaucanson'schen Kette hindurchziehen können. Ein Bolzen, der ohne weitere Sicherung durch diese Backen und durch das erste Glied der andern Kette gesteckt wird, ist mit einem Ringo versehen, woran eine starke Leine gebunden wird. Letztere befestigt man auf dem Floße und läßt sie beim Versenken des Blockes, so weit es nöthig ist, auslaufen. Wenn der Block auf den Grunde liegt, dreht man alle vier Winden zurück, damit das Floß sich vollständig hebt. Außerdem werden diejenigen zwei Winden, deren Ketten gelöst werden sollen, noch weiter nachgelassen, bis einige Glieder der unteren Kette lose auf dem Boden liegen. Zieht man dann die erwähnte Leine stark an, so bringt man den Block zwischen beiden Ketten in horizontale Lage und der Bolzen, der nunmehr keine Reibung erfährt, wird herausgezogen. Indem endlich noch die gegenüberstehende Winde in Bewegung gesetzt wird, so schiebt sich die untere Kette durch die Rinne hindurch und ist leicht zu heben.

Die ganze Operation des Versenkens der Blöcke gestaltet sich wesentlich anders an solchen Küsten, wo starke Fluth und Ebbe stattfindet, wie in Cherbourg. Die Rampe wird hier ganz entbehrlich, denn die Blöcke liegen auf einem Banket an der innern Seite des Damms, während der Fluth fährt das Floß, welches hier aus mit einander fest verbundenen flachen Fahrzeugen besteht, darüber. Die Blöcke werden zwischen die letzteren mit starken Tauen befestigt. Bei höherer Fluth heben diese Fahrzeuge den Stein auf, und der ganze Apparat schwimmt. Man muß also nur eilen, ihn um Kopf des Damms auf dessen äußere Seite zu bringen und ihn an die Stelle zu legen, wo man den Block senken will. Letzteres muß noch in denselben Wasser geschehen, und zwar so schnell, daß, ehe die Ebbe abfließt, noch die Fahrzeuge entfernt werden können. Aus diesem Grunde sind hier Vorrichtungen in Anwendung gekommen, die ein weit schnelleres Lösen der Kette gestatten.

Die Blöcke sind hier, obwohl von größeren Dimensionen, doch ebenso wie in Marseille und Cette mit zwei Rinnen am Boden versehen, durch welche die Ketten in gleicher Weise gezogen werden. An einer Seite des Blockes befestigt man diese Ketten mittelst einer Tanne, an der andern dagegen befindet sich zwischen beiden eine Vorrichtung, die Fig. 13 zeigt. Die starke geschlungene Kette wird nämlich durch einen starken Zange gefaßt, die mittelst eines eisernen Bügels am Tau befestigt ist. Diese Zange öffnet sich unter Last des Blockes von selbst, wenn sie nicht geschlossen gehalten wird, und hierzu dient ein hebelartiger Ueberwurf, der mittelst eines Charniers an dem einen Ende der Zange befestigt ist, während er in der Lage, welche die Figur darstellt, über den zweiten Arm übergeht und dessen Entfernung vom ersten verhindert. So

man mittelst der Leine diesen Ueberwurf aufhebt, werden die Arme frei, und sogleich öffnet sich die Zange den die Kette kann in diesem Falle sein.

Die Lösung der Kette kann in diesem Falle auch unter der vollen Belastung erfolgen, und es ist sogar möglich, den Block fallen zu lassen, noch ehe der Grund berührt. In der That sind die meisten Versenkungen bei Cherbourg in dieser Weise geschehen. Nebentheilen versehen, welche die Zeichnung nicht stellt. Zunächst hat man nämlich den Ueberwurf mit einem festen eisernen Rahmen umschlossen, sodaß man hat man noch eine zweite Leine anbringt, ihn stark abwärts zieht, um gleichfalls das Aufgehen der Zange zu verhindern. Man muß daher jedesmal die letzte Leine zuerst lösen, ehe man durch Anziehen der zweiten die Bewegung hervorbringen kann.

Was die Kosten dieser künstlichen Blöcke betraf, so stellten sich dieselben bei Marseille für Material, beizulohn, Transport und Versenkung, mit Einschluß der Beaufsichtigung und der Einrichtungen auf 18 Fr per Cubikmeter, oder für den Rhein. Cubikfuß 4 Sgr. 7 Pf.

In Port Vendres, wo die Blöcke aus den in Nähe gewonnenen Bruchsteinen aufgemauert werden, diese Kosten etwas geringer, nämlich resp. 17 Fr und 4 Sgr. 3 Pf.

In Cherbourg dagegen ist die Arbeit viel arger und oft nur in kurzen Zwischenzeiten auszuföhren außerdem wird hier der viel theurere Englische Cu verwendet. Dasselbst kostet der Cubikmeter 55 Fr oder der Rhein. Cubikfuß 13 Sgr. 8 Pf.

IV. Sicherung der Tiefe in den Häfen und den Hafen-Mündungen.

Die Häfen, welche in den Buchten des Mittlischen Meeres liegen, leiden wenig an Versandung das Wasser vor den felsigen Ufern überaus rein und nur wenig Material ihm zugeführt wird. Von der Mündung der Rhône gestaltet sich jedoch anderes Verhältniß. Vor Port d'Agde, Aigues B und la Nouvelle bilden sich sehr nachtheilige Bänke und selbst vor dem Hafen von Cette scheint die der Erhaltung der Tiefe zweifelhaft zu sein, wiewohl nicht wenigstens die westliche Mündung noch der Schifffahrt geöffnet bleiben wird, und vielleicht es hier, wie man hofft, durch ausgebreitete Rungen den Versandungen dauernd zu begegnen. diesen Häfen hat man bisher zur Beseitigung der Hafendämme verlängert und dadurch allerdings gewünschte Resultat, jedoch nur vorübergehend erzielt.

In viel höhern Grade treten die Versandung, und vor den Häfen am Canale ein, und seit Ja dertem hat man schon denselben Einhalt zu thun beabsichtigt. Die Verlängerung der Molen ist

Einmal auf die, ver-
 3. ist ein d. Lage.
 zu einem F. de schen-
 tigen, auf ein in der
 zu sein, noch die er-
 hat mit der zweiten Ver-
 von was gebildet. Die
 davon sich mit einem
 die Zeichnung nicht be-
 nach dem Uebereinstimmen
 nach man sieht, dass
 in nicht zu leicht ist, und
 die Linie angibt, die
 schließt das Jafel der
 aus daher jemand kann
 man durch Ansicht der
 ngen kann.

stlichen Blöcke betrifft,
 stellte für Material, An-
 ung, mit Einschluß der
 zungen auf 14 Fuss
 Rheinl. Cölnisch auf

Blöcke aus den in der
 gemauert sein, sind
 nicht resp. 11 Fuss

Arbeit ist abzu-
 senzeiten nachstehen,
 ere Englische Cren-
 ubikmeter 35 Fuss,
 8 Pf.

en Hafen mit
 igen.

ten des Minde-
 Versatzung, weil
 beraus wie leicht
 t wird. Wenig-
 st sich jedoch ein-
 e, Aigun Mores
 theiliges Baum,
 nicht die dauer-
 , wie viel voran-
 dung noch läng
 und vielheit ge-
 egende hute Bagn-
 begeben. Bei
 igung der Barre
 h allerdings die
 gehend erreicht
 Versatzungen in
 A. weiß daher
 zu den sich
 oten ist auch

hier überall versucht und vielfach wiederholt worden, ohne daß man irgendwo einen dauernden Erfolg dadurch wirklich erreicht hat. In der obigen Beschreibung der Hafen habe ich mehrfache Thatsachen hierüber mitgetheilt, und es ergibt sich daraus, daß die dortigen Erfahrungen mit denjenigen genau übereinstimmen, die man an unsern Ostseehäfen gemacht hat. Indem die Hafendämme bis zum tiefen Wasser verlängert werden, so durchbricht der natürliche oder künstliche Strom darzwischen zwar die bisherige Ueiefe, doch nach einigen Decennien bildet sich eine neue Barre vor der neuen Mündung in gleicher Weise aus, wie sie früher vor der alten bestand. Auch an der Englischen Küste hat dasselbe Mittel denselben Erfolg gehabt. Port Arundel in Sussex verlor in der Mitte des 17. Jahrhunderts seine Fahrtriefe, obwohl früher selbst Kriegsschiffe einlaufen konnten. 1670 gab man dem Arun-Flusse eine neue Mündung zur Seite der Barre und stellte dadurch ein Fahrwasser dar, welches von Schiffen mit 16 Fufs Tiefgang benutzt wurde. 1698 hatte sich jedoch der Hafen schon auf 10 und 1730 sogar auf 5 Fufs verflacht. In demselben Jahre verlängerte man den Hafencanal seawärts um 300 Fufs, wodurch man wieder ein Fahrwasser von 14 Fufs Tiefe erhielt, das jedoch nur kurze Zeit bestand, indem es nach zehn Jahren zur kleinen Schiffen unzugänglich war. Endlich entschloß man sich im Jahre 1750 nochmals zu einer Verlängerung, die sogar auf 750 Fufs ausgedehnt wurde. Der erste Erfolg war derselbe wie früher, aber er hatte nach diesem Mal keine Dauer. Im Anfang dieses Jahrhunderts verlor der Hafen seine frühere Bedeutung gar, und hat diese, soviel bekannt, nie wieder erlangt^{*)}.

In allen diesen Fällen scheint die Ansicht sich zu bestätigen, die Desmarquet schon im Jahre 1785 ausgesprochen, daß nämlich die Verlängerung der Hafendämme vor Dieppe ein sehr zweckmäßiges Mittel zur Verbesserung des Hafens sei, doch müßte es nach einigen Decennien immer wieder aufs Neue in Anwendung gebracht werden. Wahrscheinlich ist jedoch niemals ein Vorschlag zur Verlängerung eines Hafendammes in der bestimmten Absicht gemacht worden, daß die Wirkungen des Baues sich nur auf 20 bis 30 Jahre beschränken, und alldann die Verhältnisse wieder ebenso ungünstig sich gestalten sollten, wie sie bisher waren. Hierzu kommt aber noch, daß es, ganz abgesehen von den großen Kosten solcher Verlängerungen, dieselben wesentlich nachtheilig sind. Man entfernt dadurch die Mündung immer weiter vom eigentlichen Hafen, man verlängert das schmale Fahrwasser, in welchem das Begegnen der Schiffe zu Zeiten gefährlich werden kann, die Kosten der Unterhaltung mit der Hafendämme steigern sich in sehr hohem Grade mit ihrer Länge und, was das Uebelste ist, der Spülstrom, welcher natürlich oder künstlich sein, verliert immer

^{*)} Prichard, a treatise on harbours. Vol. 1.

587

bagger im Gebrauch, welche mit den ungarischen von Thol-
digena überstrichen. Bei allen älteren Maschinen
sehr Art lag, nämlich zwei Eimerleiter zu beiden Seiten
des Schiffes, hin und wieder bemerkte ich jedoch auch
nur eine solche an einer Seite. In neuerer Zeit ist
jedoch hien abgegangen und hat dieselbe Einrichtung
gewählt, die ich bereits vor 20 Jahren in Straßburg im
Gebrauch sah. Es wird nämlich nur eine Eimerleiter
ausgesucht, und zwar liegt diese zwischen wasserichten
Wänden in der Axe des Schiffes; sie wirkt aber ge-
hebene Material nicht an hinteren Ende aus, vielmehr
entleeren sich die Eimer ober dem Deck, und das her-
abfallende Material wird in Rinnen nach beiden Seiten
geführt. Bagger dieser Art habe ich gesehen in Marseille,
Martigues, le Bouc, la Nouvelle, Mère, Dieppe und in
Dunkirchen. Im letzten Hafen war die Maschine über-
aus einfach, indem die Kolbenstangen der beiden Dampf-
cylinder durch Leistenstangen unmittelbar die beiden
hals in Bewegung setzten, welche an der verlängerten Axe
der obern Trommel der Eimerkette angeschlossen waren.

Bei dieser Lage des Baggerschiffes, das man überall
sehr röhmt, tritt freilich der Uebelstand ein, daß die
Prahme etwas weiter von der Eimerkette entfernt ist,
als bei der älteren Anordnung; und sowohl die Rinnen
länger werden und die oberen Trommeln höher liegen
müssen, wobei auch das Material zu größerer Höhe
gehoben wird. Man erreicht hierbei aber den sehr großen
Vorteil, daß die Maschine während der ganzen Arbeits-
zeit ununterbrochen im Betriebe erhalten werden kann;
während nämlich ein Prahn an einer Seite gefüllt
wird, so leert sich der andere Prahn an der gegenüber-
liegenden Seite. Man braucht nur eine Klappe unter den Triebstrahl umzu-
schlagen, so stürzt das Material auf die andere Seite. Man
umgibt somit hierbei die sonst nötigen Pausen
Vorschieben der leeren Prahme, die gewöhnlich so
mühsam ausgeübt werden. Die einzelne Bagger-
maschine leistet daher im Laufe des Tages unge-
fähr eben so viel, als sonst zwei Maschinen von glei-
cher Stärke. Demnach liegt hierbei der Angriffspunkt
der Kraft, oder der Punkt, wo die Eimer eingreifen,
nur in der Axe, sondern nahe in der Mitte des Schiffes,
und dieses schwankt daher weit weniger, und seine
Bewegungen sind weniger störend, als wenn die Eimer-
ketten seitwärts angebracht sind. Endlich kommt
dabei das vielseitige Verstellen der Baggerkette.
Die vorangehende muß nämlich jedesmal weniger tief
greifen, als die folgende, wobei bei jedem Wechsel
Hewegung die eine zu heben und die andere herab-
zulassen ist. Dieses Einstellen zweier Leitern kann
mit so genau geschehen, daß beide gleichzeitig arbeiten,
und der Erfolg ist also jedesmal der, daß ein Prahn
früher fällt, als der andere. Wenn daher, wie ge-
wöhnlich geschieht, beide Prahme gleichzeitig abgeschos-
sen werden, so hat einer noch nicht seine volle Ladung
angenommen, als der andere schon wieder abge-
schoben ist.

wiegend, daß die allgemaine Einführung derselben erklärlich wird. Ich muß aber noch bemerken, daß eine besondere Vorsicht nöthig ist, um das starke Herausspritzen des gelohenen Materials zu verhindern, welches leicht nicht nur höchst un bequem und lästig, sondern auch sehr die Maschine nachtheilig werden kann. Die obere Trommel liegt daher nicht frei, sondern wird von einem großen Trichter umschlossen, der sie rings umgibt und nur an einer Seite so weit ausgeschnitten ist, daß die Eimerkette sich frei bewegen kann.

kette sich mit bewerkstelligt. Noch eine andere Eigenthümlichkeit der Franzö-
 sischen Dampfzucker, wodurch sie sich gleichfalls von den
 unsrigen unterscheiden, verdient bemerkt zu werden. Die
 unsrigen nämlich bestehen aus einem vier-
 seitigen Prisma, so daß die Flächen, auf welche die
 Kettenglieder sich aufliegen, rechte Winkel gegen ein-
 ander bilden, während bei uns, wo das flache Prisma
 vorzugeweihe gewählt wird, die Winkel stumpf sind
 108 Grad messen. Ohne Zweifel bewirkt diese An-
 ordnung, die auch schon bei den alten Holländischen
 Baggen vorkommt, den Vorrang, daß die Ketten sich
 ganz sicher aufliegen, und ein Gleiten derselben bei starkem
 Widerstande undenkbar ist. Die Kette braucht
 daher bei Anwendung des Vierkants nicht so stark an-
 gespannt zu werden und die Kettenglieder können des-
 halb auch etwas schwächer bleiben. Da man überdies
 der Eimerkette niemals eine große Geschwindigkeit giebt
 und geben darf, so scheint kein Grund vorzuliegen, we-
 halb man von jener zuerst angenommenen und in Frank-
 reich (so viel ich weiß auch in England) beibehaltenen
 Einrichtung abgehen sollte. Man sagt freilich, daß man
 durch Anwendung des Fünfkants eine gleichmäßige
 Geschwindigkeit der Kette oder einen gleichmäßigen
 Gang der Maschine erreicht. Dieses ist allerdings rich-
 tig, aber der Unterschied ist sehr geringe, denn die
 gleichmäßiger Bewegung der Kette würde die Geschwin-
 digkeit der Maschine beim Vierkant im Verhältnisse 7
 zu 7, und beim Fünfkant von 10 zu 8 sich periodisch ver-
 ändern. Die Differenz wird daher im letzten Falle nur
 um den dritten Theil der Größe, die sie im ersten Falle
 bat, vermindert.

Schließlich mußte ich noch des großen Dampf-
gers erwähnen, der im Hlave gebaut wurde und bei-
ferig war. Das Schiff bestand aus Eisenblech: es
169 Fuß lang und 50 Fuß breit. Zwei Dampfmaschi-
nen mit besonderen Kesseln entwickelten zusammen 70 Pfer-
kräfte, und die Bedienung war, das ständlich 200
oder 100 Leute Ballast aus der Tiefe von 15 Meter
von 47 Fuß gehoben werden sollten. Die Eisener-
war eigentümlich konstruiert, sie bestand sämt-
der Reichen Kettenglieder, die wie gewöhnlich
Querachsen verbunden waren. Die Eisner wurden
abwechselnd zwischen die erste und zweite, und zwis-
die zweite und dritte Gliederreihe befestigt. Jedes
war zwischen den Augen 1 Meter oder 3½ Zoll
lang.

aus, die Verpfählung mit ihrer Last zu tragen, so muß derselbe durch andere Hölzer unterstützt werden. Eine solche Construction, welche in einer verticalen Ebene, die den Querschnitt des Baues einnimmt, liegt, heißt dann ein „Bock“ oder ein „Gesparre“. So bilden beim Tunnelbau jene Hölzer, welche die nach der Umfangslinie des Profils laufende Zimmerung stützen, und in einer senkrechten Ebene liegen, jedesmal ein „Gesparre“.

In kleinen Räumen angewendet, besteht die Construction eines Zimmers aus Hölzern, welche nach der Umfangslinie des Querschnittes vom Stollen laufend, fest untereinander verbunden sind, und so die nach Längsaxe des Baues laufenden Pfähle unterfängen.

Da die meisten Stollen einen rechtwinkligen vier-eckigen Querschnitt haben, so sieht ein solches Zimmer wie ein Thürstock aus, und daher dieser Name. Das obere, die Firste stützende Querholz des Zimmers wird die „Kappe“ genannt.

Die beiden senkrechten Hölzer, welche die Pfähle der Seitenwände halten oder auch bloß die Kappe unterstützen, heißen „Seitenstöße“, auch „Thürstocksäulen“ oder „Ständer“. Das unterste, auf der Sohle des Baues liegende Holz nennt man die „Grundsohle“, und die Seiten des Baues zwischen kurzweg „Stöße“. Wird beim Ausbau eines geraden Raumes irgend eine Fläche gewonnen, welche stets geschüttet werden muß, so wird der Belag dieser Fläche mittelst Bretter, Bohlen u. s. w. eine „Abdeckung“ genannt, und zwar dann, wenn sich diese mehr oder minder einer horizontalen Ebene nähert, jedesmal eine Sohle bildet, d. h. zu Füßen liegt.

Ist diese Fläche an der Decke oder an den Seitenwänden eines Baues, bildet sie namentlich im letzteren Falle eine geneigte oder senkrechte Ebene, so heißt der Belag dann ein „Verzug“. Die hierzu erforderlichen Arbeiten werden dann mit Abdecken oder Verziehen bezeichnet.

Damit eine Abdeckung oder ein Verzug gestützt werden kann, muß quer über die Bretter ein Holzstück abgelegt werden, welches an betreffende Gegenpunkte gestützt oder „abgebohrt“ wird. Dieses übergreifende Querholz werden bei der Abdeckung „Grundsohlen“, bei einem Verzuge aber „Anlagenhölzer“ genannt. Der Unterschied zwischen Verziehen oder Abdecken und „Verpfählen“ besteht darin, daß bei der

Abdeckung oder dem Verzuge die einzelnen Bretter Bohlen u. s. w. stumpf an einander stoßen, bei der Verpfählung aber sich übergreifen.

Jeder Pfahl hat ein gegen das Ort und ein gegen die Richtung gerichtetes Ende. Ersteres wird der „Kopfmundloch“ gerichtete Ende. Ersteres wird der „Kopfmundloch“ gerichtete Ende. Ersteres wird der „Kopfmundloch“ gerichtete Ende.

Der Zwischenraum, welcher durch die Ueberführung der Pfähle, also zwischen den Schenkeln der eingebaute und den Köpfe der vorhergehenden Pfähle entstanden ist, wird die „Pfandung“ genannt; die Köpfe alsdann Kopf und Schwanz auseinander hat also eigentlich den Zwischenraum, d. h. die Pfand bilden, heißen die „Pfandkeile“.

Jene Hölzer, die dazu dienen, mehrere in bestimmten Entfernungen neben einander stehende Thürstöcke, Zimmer u. s. w., oder zwei gegenüberliegende Hölzer, das einen Verzug stützende Anlagholz vor dem Zusammenbrechen, Brechen oder Herabsinken zu bewahren, heißen „Bolzen“. Steht der Bolzen senkrecht, heißt er „Stempel“; ist der Stempel von längerer stärke Dimension, so nennt man ihn „Säule“.

Wenn ein Bolzen größerer Dimension horizontal geschlagen ist, so heißt er „Spreize“, und größere Bolzen diametral von einem Punkte aus, lie sie dabei unter einander in einer senkrechten Ebene, d. h. sind sie Theile eines Gespärres, so nennt man „Streben“ oder Centralstreben (Volkmarhause Saarbrücker Tunnelbau-System).

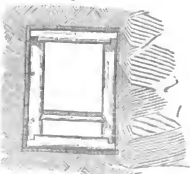
Da es nun der Zweck eines Thürstockes ist, ringsum anliegende Verpfählung, also den allseitig dringenden Gebirgsdruck, frei, durch seine eig. Construction, abzuhalten, so müssen die Hölzer des Rahmens sich gegenseitig unterstützen und verspannen. Es werden demnach gewisse Einschnitte gemacht, welche sowohl Kappe als Grundsohle und die Thürstocksäulen untereinander vor dem Zusammenbrechen sichern (vergl. Fig. 1). Die durch einen solchen Schnitt gebildete Fläche, welche die Ansicht des Holzes giebt, heißt die „Stirne“, jene Fläche, welche die Längenseiten zeigt und durch das Abkippen entstanden ist, wird das „Gesicht“ genannt.

Da auf der Sohle des Stollens der Wasserabfluß erfolgt, so muß, um die Frequenz aufrecht erhalten können, zwischen die Thürstocksäulen ein Holz, das sogenannte „Tragwerk“ oder der „Steg“, geschlagen werden, über welches Bretter zu liegen kommen, die „Bühne“ bilden.

Dieser Steg dient zu gleicher Zeit zum Ausweichen der Seitenstöße, macht also in vielen Fällen die Grundsohle entbehrlich.

Derjenige Punkt endlich, wo ein Bolzen oder Stempel aufliegt, heißt der „Ansatz“, und besteht Ansatz aus nachgiebigem Gebirge, so muß die Ansfläche durch eine Abdeckung und einen darüber gelegten „Fusspfahl“ verbreitert werden. —

Fig. 1.



595

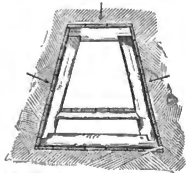
Langhölzer, „Unterzüge“, unter die Kappen gezogen, und diese von der Sohle aus mittelst Stempel unterfangen.

Ist dann noch die Länge der Kappe eine besonders große, so erhält diese in der Mitte durch einen Bock eine vermehrte Unterstützung (Fig. 5).

Hat man außerdem von der Sohle aus einen besondern Druck, d. h. ein Aufquellen zu erwarten, oder ist das Einsinken der Aussätze der Thürstocksäulen und der Stempel trotz der verbreiterten Basis zu befürchten, so muß der Thürstock mit einer Grundsohle versehen werden. Wird dann außerdem noch eine verstärkte Unterstützung der Grundsohle notwendig, so legt man über dieselben Langhölzer, sogenannte „Aufzüge“ oder „Tragankern“, und stellt hierauf, correspondierend mit den Unterzügen, die sämmtlichen Stempel und Spärren.

An diese hauptsächlichsten Formen der Grabenzzimmerung reiht sich noch jener Fall an, wo man die Thürstocksäulen nicht mehr senkrecht, sondern geneigt stellt.

Fig. 6.



Ist nämlich aus irgend welchen Gründen eine größere Breite der Sohle als der Firste notwendig, ist der tendruck verhältnismäßig größer als der Firstendruck, so macht man die Kappe kleiner, und gewinnt ein in ihrer vergrößerten Dimension eine kleinere Druckfläche während man andererseits zugleich dem Drucke der tenstöße senkrecht auf seine Richtung in der Widerstand entgegenkommt.

Wenn nun ein Stollen mit vollständigen Thürstöcken ausgezimmert ist, so wird man, der nächsten vermehrten Druck-Außerung zufolge, die erste und einfachste Verstärkung dadurch bewerkstelligen, daß man die Thürstöcke selbst enger aneinander stellt, und daß man wo die Pfähle zwischen den Zimmern durchbrechen, Hilfszimmer einbaut. Es kann so der Fall eintreten, daß man Zimmer an Zimmer, Holz an Holz setzen muß, was man dann „Mann an Mann“ bauen nennt.

Ist der Firstendruck der maßgebende, muß hier eine Verstärkung erfolgen, ohne daß diese in den anderen

Stößen vorläufig notwendig ist, so wird man Unterzüge, und auf denselben vorläufig Hilfskappen einbauen.

Wird der Druck auf alle vier Stöße ein allgemeiner, so müssen Unterzüge und Tragsohlen eingelegt werden. Diese in den Ecken liegenden Langhölzer werden durch Bolzen untereinander der Art fest verspannt, daß sie, so zu sagen, einen zweiten Rahmen in den ersten abgeben; und der gesammten Festigkeit wird dadurch ein um so größerer Vortheil erwachsen, als diese Bolzen sich kreuzweise überkreuzen und unterfangen.

Wächst nun die Größe des Profils, verringert sich dadurch die Tragfähigkeit des Zimmers, des Rahmens, so ist ein Einbau von Unterzügen und Tragsohlen um so notwendiger, je mehr die Druck-Außerungen wachsen. Es wird alsdann die Einbauung von Böcken und Gespärren zur Nothwendigkeit, und deren Anzahl oder Weiterstellung wird durch die vorhandenen Langhölzer (Längsverbindungen) um so mehr erleichtert, als — je nach Maßgabe des Druckes — in jedem Momente die Anzahl der Gespärre vermindert werden kann, ohne daß man dabei notgedrungen wäre, mit der Anzahl der Zimmer selbst gleichen Schritt halten zu müssen.

Schon aus diesem Grunde allein liegt es in ganz richtiger Folgerung, daß man beim größten Profile einer Strecke, d. h. bei einem Tunnel, die Längsverbindung nicht vermissen darf, da der Vortheil unter gewissen Verhältnissen unschätzbar ist, in jedem Momente die Hilfsmittel an der Hand zu haben, auf eine regelrechte Art die gesammte Zimmerung verstärken zu können.

In Kürze zusammengefaßt, wird also der Einbau von Unterzügen und Tragsohlen folgende Vortheile gewähren:

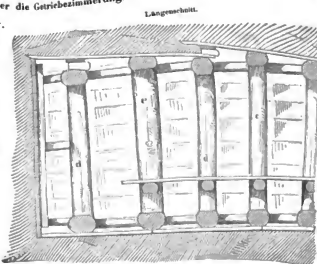
- 1) eine größere Haltbarkeit der Kappen, Grundsohlen und Ständer,
- 2) eine dadurch möglich gewordene geringere Anzahl von Zimmern,
- 3) eine Einbauung von Hilfskappen, Hilfsständern oder Hilfsgrundsohlen bei besonderem Hervortreten des Druckes auf einen der Stöße des Profils, ohne deshalb nöthig zu haben, an dieser betreffenden Stelle ganze Hilfszimmer einbauen zu müssen,
- 4) eine Verbindung der Zimmer nach der Längsaxe des Baues.

Dieser letztere Vortheil ist ein ganz besonderer. Er leuchtet um so mehr hervor, je vereinzelter ein großer, auf die Längsrichtung des Baues wirkender Druck, je leichter daher eine Verschiebung und Verdrückung der Zimmer aus ihrer normalen Lage ist, und je größer sich der Querschnitt des Baues, also je wohthaber sich die Construction des Zimmers und des Gespärres gestaltet.



Fig. 7.

Bret.



Ansteckgeviere", weil hier die neuen Pfähle durch die daselbst vorhandene Pfählung vorgetrieben werden. Das Geviere e, welches die Mitte der Pfähle umstößt, heißt das „Mittelgeviere“ oder das „Hohlzimmer“.

Da die Pfähle mit ihren Schwänzen auf dem einen Hauptgeviere knapp an der Außenkante desselben liegen, die Köpfe derselben Pfähle aber von der Umfassung des andern Hauptgeviere um die Weite Pfählung abstecken, so bildet die Verpfählung eine gende abgestutzte Pyramide von der Länge der Entfernung der beiden Ansteckgeviere. Um die Form dieser Pyramide gleich von vornherein reguliren und festhalten zu können, wird die Arbeit des Vortreibens der neuen Pfähle in den beiden Ecken der Firste begonnen, zwar mit eigens dazu bergerichteten Pfählen (Fig. 8), die zusammen in ihren Köpfen um so viel breiter sind als das Böschungsverhältnis der Pyramide ausmacht.

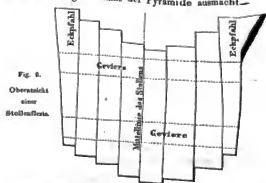


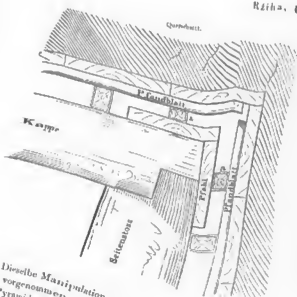
Fig. 8.
Oberansicht
einer
Stellschiffen.

Zum Anfange des Abtreibens richtet sich daher der

„Hauer“ (Bergmann) vorerst die Ecken der Firste frei her, d. h. er rückt die Pfandkeile so weit vom Eck fort, daß er Raum gewinnt, um den Kopf des neuen Pfahles durchstecken zu können. Da nun ein derartiges Entfernen des Pfandkeiles den jeweiligen Pfahl ohne Stütze lassen müßte; da es ferner eine Hauptbedingung ist, daß die Pfähle untereinander eine gemeinschaftliche Stütze haben müssen, ein Niedergehen oder Niederklappen eines einzelnen Pfahles nicht allein deswegen verhindert werden muß, weil durch diese entstandenen Oeffnungen das Gebirge selbst hervorbereichen könnte, sondern dieses plötzlich verursachte Durchbrechen das ganze aufliegende Gebirge in einen solchen Aufruhr bringen müßte, daß ein Zusammenstürzen einzelner Partien der Zimmerung nur zu erklärlich im Gefolge wäre; da endlich eine Erparung von Pfandkeilen angestrebt werden muß: so erhalten sämtliche Pfähle eine gemeinsame, quer durchgreifende Unterfangung durch ein Brett, das sogenannte „Pfandblatt“ (Fig. 9).

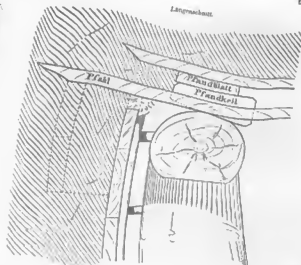
Demnach kennzeichnet sich das Wesen der Pfählung durch Pfandblatt und Pfandkeil, und durch die also gebildete freie Oeffnung zum Durchstecken des neuen Pfahles.

Das Freimachen der Firstenecke besteht nun noch ferner zum Wesentlichen darin, daß aus dem obersten Zumachebrette (siehe Fig. 9) so viel Holz herausgestemmt wird, als der Kopf des neuen Pfahles breit, und der Pfahl selbst dick ist. In das also entblößte daliegende Gebirge werden nun die Pfahlköpfe schlenkig hineingesteckt und mittelst des sogenannten „Treibefäustels“ vortrieben. Dieses Vortreiben erfolgt je nach Umständen auf 6 bis 12 Zoll Länge, und es werden nun provisorisch die Pfähle mittelst Pfandkeile a, e, Fig. 9, befestigt.



Rüha, Ueber die Getriebezimmerung.

Fig. 9.



Längsschnitt

Dieselbe Manipulation wird auf der andern Firsten-
reke vorgenommen, und damit vorerst die schiefe Kante
der Pyramidenform gebildet.

Zwischen die also erlangten Eckpfähle werden nun
die andern Firstenpfähle (Fig. 8) angesteckt und auf
gleicho Länge vorgetrieben. Hierauf wird das oberste
Zunachelt herausgehoben, und also den Gebirge das
freie Herorquellen gestattet. Damit aber dieses Hervor-
brechen nicht im Zunachelt gehalten werden kann, müssen
Stoßbündel bereit liegen, mittelst deren das Ausfließen
nach Belieben gestopft wird.

Nach Manigfaltigkeit des also gewonnenen freien Itau-
mes werden nach und nach die sämtlichen Firstenpfähle
und die das Eck bildenden zwei obersten Pfähle der
halbo Länge bis auf 24 und 30 Zoll, d. h. bis auf die
Stoßbündel vor dem Treiben der Pfähle, wobei natürlich
jedmal vor dem Treiben der Pfahl vom Pfandblatte
entfernt haltende Keil gelöst und nach geschicktem
Treiben vorge schlagen wird.

Mit dem Entfernen des zweiten obern Zunache-
ltes der Brust werden nun zugleich die nächsten
brsten der obern Pfähle der Seitenstöße vorgetrieben,
und dergestalt wird also nach und nach der Ortstoß
(die Brust) um die halbo Pfahlänge vorwärts gerückt.
Es versteht sich von selbst, daß in der successiven Ge-
winnung der neuen Brust dieselbe mit frisch angelegten
Zunacheltstücken versehen wird. Diese neuen Zunache-
lter (Fig. 10) werden an ihren Enden, d. h.
gegen den Pfählen der Seitenstöße, mit Holz-
kapp versehen, Sperrholzstock g abgeholt.
Der dazwischen Schwimmende wird es nothwen-
dig sein, die freie Fläche m der entstandenen

Stufe t m abgedeckt werden muß, um darselbst et

Fig. 10.



Emporquellen zu verhindern. Man legt dann auf die Stufe die „Stufenbretter“, und bolzt diese gegen ein unter die Firstenpfähle gezogenes Anlegeholz ab.

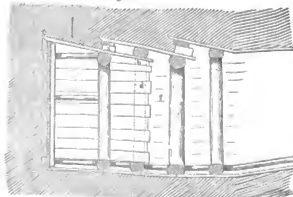
Beim weiteren Vordringen (herab zu) der Pfähle der Seitenstöfe räumen man das nächste alte Ortbrett, zieht weiter an der neuen Brust ein neues Zunahebreit ein, drückt unter successiver Wegnahme der Stufenbretter die Stufe selbst um die Breite des Ortbrettes herab, und führt dergestalt die Arbeit bis zur Erreichung der Sohle fort. In den meisten Fällen wird es genügen, die Sohle des Stollens (wie Fig. 10 andeutet) mit einer dichten, starken Abdeckung zu belegen, worauf man dann die Grundsohle, respective das neue Stollenzimmer stellen kann.

Quillt aber das Gebirge in einem Maasse hervor, daß die eben erwähnte Schätzung der Sohle nicht mehr durchführbar ist und nicht mehr ausreicht, so muß die Stollensohle, ebenso wie die Firste und die Seitenstöfe, abgetrieben werden.

Wir haben also den Verlauf der ganzen Arbeit so weit verfolgt, daß jener Standpunkt eingetreten ist, wo die 5 Flächen des Stollens auf die Länge des halben Pfahles mit neuer Verpfählung versehen sind, d. h. der Ortstoft auf 24 bis 30 Zoll vorgeückt ist.

Dabei halten die Pfähle der Firste und der Seitenstöfe sich von selbst durch ihre doppelte Unterstützung

Fig. 11.



von a und b (Fig. 11), indem die Mitte des Pfahles dem Aussteckviere ruht, die Schwänze aber durch Untergreifung des Mittelviere gehalten werden. Die Zunahebreiter des Ortstoftes werden dem Hineinbrechen dadurch geschützt, daß sie an ihren Enden durch aus gesägten Bohlen gebauene Sprengstehenden Zimmers gestützt werden. Aus später ersichtlichem Grunde müssen, wie schon früher erwähnt, diese Holzen knapp an den Pfählen der Seitenstöfe liegen. Um den Zunahebreitern aber untereinander

gewisse Haltbarkeit und Verbindung geben zu k legt man in der Mitte ein Anlegeholz, von oben unten zu, vor, und bolzt dieses auf eine zweckende Art auch rückwärts ab.

Auf dieses nun entstandene Getriebe w schwimmende Gebirge einen großen Druck ausüben den die eben genannten provisorischen Unterst gen (provisorische oder verlorene Zimmer) keinen genügenden Widerstand leisten können. Z wird der Gebirgsdruck, welcher auf die halbe Länge c a (Fig. 11) wirkt, so groß sein, daß die F keit des Pfahles im Vereine mit dem Hebelarm nicht mehr ausreicht, also der Pfahl selbst hinter a l brechen muß.

Würde man aber bei dem nun erfolgten Stau Getriebes (Fig. 11) an ein weiteres Vortreiben f zweite Pfahlhälften schreiben, so müßte der Fall eint dafs in demjenigen Augenblicke, wo der Pfahlsel die Kappe des Mittelviere durch den Zwischen d, gewaltsam und plötzlich gegen die zwischen a und befindliche, schon definitive Verpfählung ansch würde.

Diese bei einer solchen gefährlichen Arbeit a natürliche Bewegung würde nicht allein ein Brech Pfähle selbst im Geleite haben, es würde nicht der mühsam hergestellte Verzug des Ortes verdrückt zerstört werden; es würde ferner nicht nur das G Ausströmungs-Oeffnungen genug erhalten, sondern die Hauptsache ist: es würde ein weiteres treiben der Pfähle ganz unmöglich werde

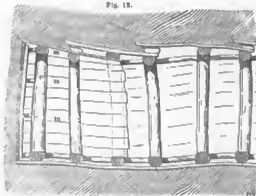
Das Angedrücktwerden des Pfahlschwanzes a eine solche Reibung hervorbringen, daß die anzuwen Kraft des Vortreibens unzureichend wäre, und wir auch groß genug sein, so könnte sie doch nicht ordnet werden, weil es an Platz mangeln würde dem Fäustel auf das Hineinholzen des Pfahlschwanzes gen zu können, indem das Mittelviere d deckend l davor steht.

Es müssen also die sämtlichen vorgetrie Pfähle bei c ein neues festes Aufstehen erhalten, man stellt daher ein Mittelviere vor Or Indem nun dieses nun eingebaute Mittelviere allein die eben angedeuteten Uebelstände vollständig seitigt, erfüllt es auch noch den wesentlichen Z dafs beim weiteren Vortreiben der Pfähle m m (Fig dieselben durch die Innenkante des Mittelges und die Außenkante des Hauptviere eine neu r tige Führung erlangen, die in der Getriebe rung unter allen Umständen stets aufrecht gehalten den muß, da sie den richtigen Erfolg belingt.

An das neu aufgestellte Mittelviere c (Fig wird nun die Verpfählung, so wie der Ortsterg angekeilt.

Wegen der Pyramidenform des Getriebes w die Mittelviere größere Dimensionen erhalten, ab

Fig. 12.

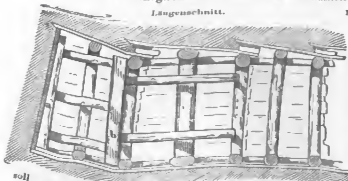


Hauptgievere. Auch werden die Hölzer des Rahmens etwas schwächer sein müssen, weil von der Lage der Außenkante des Hauptgievers und der Innenkante des Mittelgievers die mehr oder minder steile Lage des zukünftigen Getriebes abhängig ist, die Basis der entstehenden Pyramide eine zu große werden würde, und hierdurch eine Unregelmäßigkeit in der Bau-Methode, namentlich eine ungleiche Größe der Hauptgievere erfolgen müßte.

Erst nach bewirkter Aufstellung des Mittelgievers und der dadurch möglich gewordenen neuen Abholzung der Zumachebretter kann die früher gegen das Hauptgievere reichende Abholzung des Ortsstoßes entfernt werden, und da, wie so eben bemerkt wurde, das Mittelgievere die größtmögliche Aufendimension erhalten

Längenschnitt.

Fig. 13.



soll, so ist es nun erklärlich, daß die schon früher erwähnte Abholzung der Zumachebretter knapp anliegend an der Verpfählung eingebaut werden muß.

Die weitere Vortreibung der zweiten Pfahlänge erfolgt nun ganz wie unter den früheren Andeutungen. Es wird hierbei jedesmal derjenige Keil geführt, welcher den zu treibenden Pfahl auf das Mittelgievere befestigt, und nach erfolgtem Treiben wird dieser Keil wieder au-

gezogen, so daß beim vollendeten Treiben das Mittelgievere ringsum fest mit Keilen an die Verpfählung angetrieben ist.

Die Hinweglassung eines Pfahlbrettes beim Mittelgievere versteht sich von selbst.

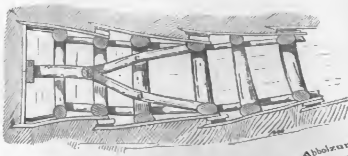
Ist nun auch die zweite Pfahlänge vortrieben, so wird vor Ort das neue Hauptgievere eingebaut. Diese Aussteckgievere müssen untereinander genau dieselben Aufendimensionen haben, und der übrig bleibende Raum wird dann als Pfändung behandelt. — Nach sorgfältig vorgenommener Aufstellung des Hauptgievers ist ein Neues die eben angegebene Manipulation des Ausbaues der Strecke.

Nicht immer aber wird im schwimmenden Gebirge der Vorgang des Ausbaues in den eben angegebenen regulären Grenzen sich fortbewegen können; es werden vorstehen, das Ort selbst oder die Brust abzubauen.

Ist der Stollen einigermaßen breit, und dabei das Gestein hartnäckig und druckaufwendig, so wird man es nicht mehr wagen dürfen, die Zumachebretter aus einer Länge (quer über die Brust) bestehen zu lassen.

Beim Ausbaue eines Zumachebrettes über die ganze Ortsbreite würde dann ein nicht zu dümmender Ausfluß erfolgen müssen, und um diese Gefahr zu vermeiden, theilt man die Länge der Zumachebretter in zwei stumpf an einander stoßende Hälften, läßt erst die eine, dann die andere aus, und übergreift den Zusammenstoß der neu eingebauten Hälften der Ortsbreite mit einem breiten verticalen Anlegholz a, Fig. 13, welches man gegen

Überansticht.



den rückwärtigen Thürstock abbolzt. Diese Abholzung erfolgt gleichzeitig an einem sogenannten „Bremsstempel“ b, der vor der Kapps und der vertical ansteht. Bei einer gewissen Länge dieses Stempels, bei dem oftmals sehr großen Drucke auf den Ortsstoß, und bei dem Umstände, daß dieser Bremstempel nur zwei Auflager (Coben und unten) hat, die Bölen vom Anlegholze der Brust aber auch auf die

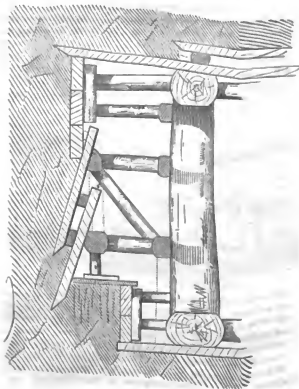
Mitte des Bremstempels zulaufen, muß dieser letztere noch anderweitige Unterstützungen haben, die man ihm gewöhnlich durch den Einbau eines Bockes (hier des *Bremsbockes*) giebt. Die horizontal angebrachten Sparren *c, d* (siehe die Oberansicht, Fig. 13) haben zu ihrem Ansatz die Thürstocken irgend eines zurückstehenden Stollen-Zimmers, und es können nach Massengabe des Druckes beliebig viele *Bremsböcke* geschlagen werden.

Erreicht der Schwimmwand in seiner Ueberwindung eine solche Stufe, daß das Ort mit den Zumachebrettern nicht mehr niedergebracht werden kann, weil durch die Hinwegnahme eines Zumachebrettes schon ein zu großer Raum für das Ausrinnen entstehen würde, so muß die Brust selbst abgetrieben werden.

Dieser Fall wird aber äußerst selten vorkommen, da durch den vorhergegangenen Gebirgsaufschluß denn doch eine gewisse Entwässerung angestrebt worden ist. Das Abtreiben des Ortstokes erfolgt vielmehr bei sehr hohen und breiten Strecken, da es dann eine weit sichere erleichternde und bessere Methode ist, als jene mit Zumachebrettern.

Tritt nun der Fall ein, daß man den Ortstofs ab-

Fig. 14.



treiben will, so kann dies selbstverständlich erst da erfolgen, wenn man von der Firste herab zum wenigsten zwei bis drei Zumachebretter niedergebracht hat, da alsdann erst derjenige Platz vorhanden ist, einen wenn auch noch so kurzen Pfahl von oben herab anstecken zu können. — Ist nun so die Stufe gebildet, sind die nothwendig gewordenen Zumachebretter durch tüchtige Vorleghölzer gehörig gesichert, so wird in die Ecke der Stufe ein horizontales Holz gelegt (ein sogenanntes „Joch“), und dasselbe gegen den rückwärtigen Thürstock fest abgebolet (Fig. 14).

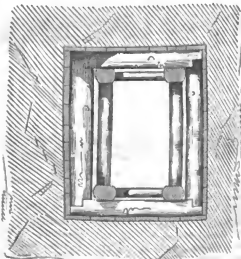
Zwischen dem Joch und dem Zumachebrette muß eine Pfändung zum Anstecken der nun vertical abzutreibenden Pfähle offen gelassen werden. Das Herabtreiben beginnt nun in bekannter Weise, und wird mittelst Einbau von „Haupt- und Hilfs-Jochern“ bis zur Sohle herabgeführt.

Die horizontalen Flächen der Stufen werden nöthigenfalls verzogen, und bei der Herabdrückung muß der Gebirgsausfluß in den bestimmten Grenzen erhalten werden.

Es liegt in der Natur des schwimmenden Gebirges, daß es besonders drucklosend sein muß. Der geringen Consistenz halber, welche die einzelnen Theile untereinander haben, tritt beim schwimmenden Gebirge das Gesetz des hydrostatischen Druckes in Wirksamkeit, und ein in solches Gebirge getriebener Stollen wird nicht allein einen Firstendruck, sondern auch einen besondern Druck in den Seitenstöfen und der Sohle auszuhalten haben.

Auch wird der Druck auf die Längsrichtung des Baues wirken müssen, und es ist in der That diese

Fig. 15.



Eine große Fläche wird bei bedeutendem Drucke, trotz der dichten Zusammenschlagung der Keile, ausgebaucht werden und endlich in Bruch kommen.

3) Die Methode mit comprimierter Luft).

Obwar schon die Keilmethode die meisten Vortheile eigentlich beim Schachtabteufen im Schwimmsande bietet, und die Methode mit comprimierter Luft ebenfalls beim Abteufen eines Schachtes angewendet wurde, so kann dies Verfahren um so weniger hier unerwähnt bleiben, als es einmal in das Gebiet der Überwindung des Schwimmsandes gehört, und anderseits von einer Energie und einem Scharfsinn zeugt, die man anzustreuen sich gedrungen fühlt.

Durch den Ingenieur Trieger wurde im Steinkohlengebirge des Maine- und Loire-Departements im Jahre 1839 beim Abteufen eines Schachtes ein sehr complicirtes Verfahren durchgeführt, das aber nur bis zu einer bestimmten Grenze anwendbar ist, und deswegen keine weitere Verbreitung gefunden hat, weil es andererseits auch zu kostspielig wird und zu vielen Zufälligkeiten ausgesetzt ist.

Da das schwimmende Gebirge durch einen gewissen Inhalt von Wasser seine brüchige Eigenschaft erhält, so muß diese mit dem Wegbleiben des Wassers aufhören und das Arbeiten in dem also erleichterten Gebirge wesentlich vereinfacht werden.

Der Zutritt des Wassers kann aber nur durch einen gleichen Druck der Atmosphäre verhindert werden.

Es wurde demgemäß ein hermetischer Verschluß mittelst einer horizontalen Eisenplatte gemacht und Luft unterhalb dieses Verschlusses bis auf 3 Atmosphären verdichtet. Glücklicher Weise war dieser Druck hinreichend, den Zutritt des Wassers von der Sohle und den Seitenwänden des Baues abzuhalten; denn erwies sich, daß die Arbeiter in der stattgefundenen Zusammenpressung der Luft noch atmen konnten. Einer geringen Entfernung von dem eben erwähnten Verschluß war weiter oben noch ein zweiter Verschluß angebracht, dazu diente, einen Uebergang zu der Verdichtung zu vermitteln, und das Öffnen derjenigen Klappen zu ermöglichen und zu erleichtern, welche behufs des Ein- und Ausfahrens der Leute in den zwei Verschlässen angebracht waren.

Die wirkliche Durchführung dieser Methode war allerdings von dem glücklichen Resultate begleitet, gibt uns auch ein musterhaftes Beispiel unerschütterlicher Ausdauer und einer überzeugten Stützung auf theoretische Lehrrätze — ist aber leider nicht als praktisch zu bezeichnen.

*) Annales des mines.

Kehren wir nun zu der bewährtesten Methode Abbau im schwimmenden Gebirge, zu der Getriebezimmerung zurück, so werden wir, nachdem die Bedeutung der schwierigen Fälle erläutert wurde, leicht im Stande sein, die günstigeren Fälle durchzuführen.

Man wird alsdann weniger mit der Vehemenz Eindringens des Gebirges, auch vielleicht mit weniger Druck zu kämpfen haben, und es wird sich die Getriebezimmerung dann zunächst dadurch besonders vereinfachen, daß man die Mittelgeviere weglassen kann, und auf Vordrängen der Brust weniger Acht zu haben braucht.

Als notwendig erscheint es jedoch, die Hülfe zu holen, die bei der Getriebezimmerung zu beobachten ist, anzuführen, da es doch nur einzig und allein die praktischen Erfahrungen sind, die hier die Richtschnur abgeben, und der Gegenstand selbst so viele, oftmals in geheuren Maasse auftauchende Schwierigkeiten in sich trägt, von denen man, wenn man in derartigem Gebirge noch nicht gearbeitet hat, schon dadurch einen schwachen Begriff bekommen muß, wenn man erwägt, wie wohl die Druck-Erscheinungen und die Ausdehnung des Gebirges sind, und wie es in einem fest im Schwimmsande sitzenden Stollen vor Ort dergestalt von allerlei Holzwimmel, daß es zur größten Aufgabe gehört, irgend ein langes Holzstück durchschleppen, geschweige denn ein Geviere selbst aufstellen zu können, indem die Entfernung eines hundertsten Bolzens nur zu häufig die größten Mühseligkeiten und Gefahren mit sich bringt.

Es ist also bei der Getriebezimmerung im Wesentlichen auf Folgendes zu achten:

1) Wenn man das schwimmende Gebirge auch man also zum Uebergange aus der festeren Masse in weichere kommt, und mit der Getriebezimmerung beginnen muß, so wird es höchst notwendig sein, daß wegen des zu erwartenden Druckes auf die Längen des Baues, und wegen des Ansteigens des Gebirges selbst, in der vorhergehenden Stollen-Auszimmerung schon zwei bis drei Getriebe herrichtet, und diese der eben genannten Zimmerung durch Längenerwidert vereint. Der plötzliche Wechsel des Materials und der Zimmerung würde die größten Nachteile im Gefolge haben;

2) Ist auf eine besondere Zurichtung der Pfähle zu achten. Dieselben müssen möglichst astfrei und auf parallelen Seiten sorgfältig gerade und glatt geschlagen, da sehr viel auf eine dichte Fugeneinschließung ankommt.

Am Kopfe erhalten die Pfähle eine von einer Stütze bewerkstelligte Zuschärfung, um leichter in's Gebirge eindringen zu können. Die Pfahlachse aber wird ganz leicht gesäumt, in den Kanten gebrochen, um bei den dann darauf erfolgenden Schlägen die Abstreifung des Holzes zu verhindern.

Da bei einem Getriebe stets gewisse Normalmaße

beibehalten werden, so können die Pfähle von vornherein in gleichen Dimensionen gefertigt werden.

Es ist ganz erklärlich, daß das Eintreiben der Pfähle oftmals auf gewisse Widerstände stoßen muß und also schwierig wird. Da dabei das Holz durch das Aufschlagen sehr brüet, so wählt man daher oftmals weiche Pfähle, oder verwendet sogenannte „Aufsetzer“, d. h. einerseits Bleien, die (ähnlich wie beim Plötzen) vor dem Treiben an dem Pfahl gesteckt und dann wieder entfernt werden.

Auch kann man, um nicht direct auf den Pfahl schlagen zu müssen, ein Stück Brett verwenden; und es muß festgehalten werden, daß die Treibfäustel keine scharfen Kanten haben, damit jedes Absplittern vermieden wird.

Obwohl reiche Pfähle kostspielig erscheinen, so haben sie doch eine größere Haltbarkeit, zersplittern und zerbrechen nicht so leicht, und gewähren beim Gebirge dadurch einen unendlichen Vortheil, daß sie wegen ihrer dichteren Holzstruktur glattere Anstandsflächen haben, daher beim Eindringen in's Gebirge weniger Reibung verursachen, als das Treiben selbst erleichtert.

3) ist auf ein dichtes Schließen der Fugen der Pfähle beim Treiben selbst ganz besonders zu achten; und es wird eine größere Verdichtung mittel Stroh, Mist oder Moos dadurch erzielt, daß man derartige Material in die Fugen der Pfähle stopft.

Dieses Einstopfen geschieht mit einem meistelartig zugespitzten Werkzeug, dem sogenannten „Spieß“ oder „Stecker“, und es ist dies nicht ein bloßes Kalbfeder, sondern es muß das Stopfmateriel auf der Gehirgsseite der Pfähle vor die Fugen gebracht werden. Man nimmt zum Verstopfen, als bestes Material, Stroh, weil dies zwar das Wasser, aber nicht den Sand durchläßt, und eine Entwässerung des Gebirges stets angestrebt werden muß;

4) hat man beim Treiben der Pfähle auf eine richtige Führung derselben zu achten. Während der eine Häuer treibt, muß ein zweiter die Leitung des Pfahles besorgen. Dies wird dadurch erzielt, daß man an einem tauglichen Punkte eine Klammer einhängt, dergestalt einen Drehschraubpunkt erzeugt, und so behilft sich mit irgend einem Instrumente (am besten einer Brechstange) die Seite des Pfahles gegen die Richtung des Abweichens aus seiner normalen Lage andrückt.

Derselbe Häuer, der die Führung besorgt, schafft auch stets das Gebirge bei Seite, welches beim Eindringen des Pfahles hervorquillt und weggescharrt werden muß, und hat für die Entfernung jener Hindernisse zu sorgen, die sich in Gestalt von Steinen, Holzstümmen etc. im Gebirge befinden und sich dem Treiben des Pfahles widersetzen;

5) ist eine tägliche Untersuchung der Zimmerung nothwendig. Trotz aller Vorsicht wird stets ein Ausweichen des Gebirges, entweder durch die Fugen

der Verpfählung oder unter den Köpfen der Pfähle her, erfolgen. Hierdurch können hinter die Zimmerung leere Räume entstehen, die um so größer werden müßten, wenn man nicht darauf achten würde. Das Vorhandensein solcher Aushöhlungen muß nicht nur einen ungleichmäßigen Druck auf die Zimmerung ausüben, sondern es muß diese alle Gegenanspannung verlieren, und eine solche plötzlichen Angriffs-Außerung des Druckes kann schaden und über den Haufen geworfen werden oder zu Brüche gehen. Es ist demgemäß eine Nothwendigkeit, daß man sich stets von dem Stande und der Lage der Zimmerung überzeugt, daß man die aufgefundenen Hohlungen abstopft mit „Berges“ (gewöhnlich ausfällt oder versetzt);

6) hat man beim Aufsuchen des Ortes, an dem sich die Natur des schwimmenden Gebirges, seine enormen Druck-Außerungen und das Bestreben vorstellt, alles irgend wie Bewegliche mit sich fortzureißen, so ist es nur zu erklärlich, wie außerordentlich gefährlich das Oeffnen der Brust oder das „Anheben des Ortes“ sein muß;

Es muß dabei mit der größten Kaltblütigkeit vorgegangen werden, die dem um so nothwendiger wird, wenn man ein Ort vor sich hat, das in sehr feinem Gerinne steht, und dessen Zimmerung vielleicht schon abgemacht und verbraucht ist. Man hat also einen solchen Hohlraum zuvor erst auszuwechseln und mit Zuhilfenahme neu eingebauter oder ausgetauschter Geviere die Getriebearbeit unter allen möglichen Schutz- und Sicherheitsmitteln zu beginnen. Wie sehr gefährlich derartige „Aushiebe“ sind, mag folgendes traurige Beispiel zeigen.

Auf der Galmrei-Grube „Apfel“ bei Beuthen in Schlesien wurde im Jahre 1852 ein Stollen von 50 Zoll Breite und ungefähr 1½ Lachter Höhe durch Muschelkalk getrieben. Es wurde im Verlauf der Arbeit eine Kluft angefahren, die mit schwimmendem Gebirge (Kurtzawka) bis zur Terraihöhe von 24 bis 26 Lachter ausgefüllt war. Nachdem man mit dem Getriebe 2 bis 3 Fais tief in die Kluft eingedrungen war, zeigten sich für das weitere Vordringen sehr große Schwierigkeiten, daß keiner der erfahrenen Leute den Stofs dieses Gebirges, die Brust Obersteiger ergriff, um sich auszuzeichnen, die Brust im selben Augenblicke brach das Gebirge mit solcher Kraft hervor, daß es alle vier Arbeiter zu Boden warf, daß binnen drei Minuten eine Stollenlänge von 14 Lachter zusammenfiel, dergestalt, daß einer der Leute vorn Strome fortgerissen wurde. Dieser Bewußtlos aus dem Schlammne gezogene Mann war der einzige, der

mit dem Leben davon kam, was er dem Umstande zu danken hatte, daß er etwas entfernt vom Ortstosse gestanden hatte; die anderen drei Mann wurden später vor Ort als Leichen gefunden.

Beim Anblicke selbst werden natürlich nur die kleinsten Räume durch Abhauen der Zumschebretter aufgeschloßen, und während dies von einem Häuer erfolgt, muß ein anderer schon Strohbindel bereit halten, um dieselben dorthin zu stopfen, wo der Strahl hervorbricht. Oftmals muß dann der Bergmann, indem er über und über angespritzt wird, mit zugemachten Augen den Ort des Durchbruches suchen, und darf seine Geistesgegenwart nicht verlieren, wenn er auch im nächsten Momente bis über die Kniee im rinnenden Gebirge steht. Daß zu derartigen Arbeiten die erfahrensten Leute genommen werden müssen, ist eine Sache, die keiner weiteren Erwähnung bedarf.

III. Anwendung der Getriebezimmerung beim Tunnelbau.

Wenn die Ueberwindung des schwimmenden Gebirges in dem kleinen Raume eines Stollens schon so heftige Schwierigkeiten macht, so ist es ganz erklärlich, daß diese nun so größer werden müssen, je mehr Querschnitt des Baus wächst; es läßt sich danach messen, daß diese Schwierigkeiten beim Bau eines Tunnels ganz außerordentlich sein müssen. Es tritt dann nicht nur die große Frage massigend auf, eine Zimmerung beschaffen sein muß, die den ungeheuren Druck auszuhalten im Stande ist, sondern es kommt auch die weitere Aufgabe hinzu: Auf welche Weise müssen die Theile der Zimmerung eingebracht werden, damit wie muß der Abbau einer so hohen und so weiten Strecke erfolgen? Beide Fragen sind in ihrer Lösung untereinander abhängig, und noch schwieriger gemacht durch den Umstand, daß außerdem stets der ökonomische Grundsatz im Auge behalten werden muß, die billigste Methode anzuwenden.

Während sich nun die Hauptregeln einer Zimmerung dahin zusammenstellen lassen, daß:

- 1) die Zimmerung in steter Spannung sein muß;
- 2) die Unterstützung in der Linie des Druckes zu folgen hat;
- 3) der Gebirgsdruck vertheilt werden muß;
- 4) keine Schwächung des Holzes durch unnöthiges Behauen, Zapfen etc. vorgenommen werden darf;
- 5) die Stellung der Hölzer und Gespärre eine solche sein muß, daß jedes Ausweichen und jede Trennung untereinander verhindert wird;
- 6) die Zimmerung selbst stets in größter Ordnung gehalten und, wo erforderlich, sogleich ausgebessert werden muß,

sind die Hauptgrundsätze bei jedem Abbau-Systeme in Kürze dahin zusammenzufassen, daß:

- 1) für Abfluß des Wassers (Wasserlosung) zu sorgen ist;

- 2) die Förderung des gewonnenen Gebirges die leichteste sein muß;
- 3) das Bau-System die billigste Lösung der Mauerung zu gestatten hat;
- 4) das System den nöthigen Schutz und die nöthige Sicherheit in sich tragen muß;
- 5) die alsbaldige Ersetzung der Zimmerung durch Mauerung möglich ist;
- 6) die Methode schnell zum Ziele führen muß;
- 7) keine großen, ebenen Flächen gebildet und in der Mauerung gesetzt werden;
- 8) endlich für eine tüchtige Ventilation (Wetterloosung) zu sorgen ist.

Wenn nun auch hierdurch die Gestaltung Tunnelbau-Systeme in gewisse Grenzen gewiesen ist, ist doch theils wegen der Größe des Profils und theils wegen der Variationen der Gewinnungsgewinne durch gestatteten Verschiedenheit der Gebirgsformationen und der dadurch möglich gewordenen Erleichterungen im Ausbaue und in der Zimmerung, und es durch die Erfindungssucht der betreffenden Ingenieure eine große Anzahl von Tunnelbau-Methoden entstanden.

Es liegt nun ganz außer dem Bereiche dieser Skizze alle diese Tunnelbau-Methoden kritisch beleuchten zu wollen; vielmehr muß dieselbe darauf beschränkt bleiben mit Rücksicht auf die früher angeführten Regeln die Getriebezimmerung, über die Zimmerung überhaupt und über den Ausbau, jene Hauptfordernisse vorzuheben, die an eine Tunnelbau-Methode, welche bei Durchföhrung von schwimmenden Gebirge in Anwendung kommen soll, gestellt werden müssen. Dabei können zur nöthigen Erläuterung und Beweisführung bloß die hervorragendsten bis jetzt in Ausführung gewesenen Systeme in Betracht gezogen werden.

Diese Hauptfordernisse lassen sich, wie folgt, zusammenfassen:

1. Die Bötzung muß eine solche sein, daß jedem Stadium des Baues die Getriebezimmerung angestückt werden kann.

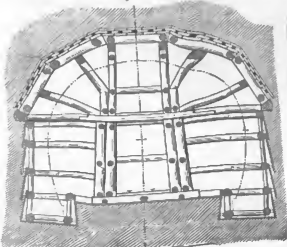
Hierbei ist nach dem früher Erwähnten die Nöthigkeit vorhanden, daß die Pfähle nach der Längsachse des Baues getrieben werden müssen; daß diese Verpfählung rechtwinklig — also in der Ebene der Querschnitte — durch unterbaute Zimmer, die dem Längsprofil entsprechen, gehalten werden; diese Zimmer in sich selbst eine gewisse Tragfähigkeit besitzen und miteinander eine Längsverbindung eingelenkt werden müssen, die sie zu einem festen Ganzen vereint jene definitiven Punkte abgibt, welche zum Ansätze unterstellten Böcken dienen.

Wir haben alsdann ein System von Hölzern, welches den Anforderungen der Getriebezimmerung gänzlich entspricht. — In jedem Stadium des Vor-

genau ist die gleiche Haltbarkeit vorhanden, und dieselbe kann in jedem Augenblicke, ohne eine Aenderung des Systems, durch die dichter Stellung der Zimmer und der Döcke (Gespärre) verneht werden. Das Vordringen der Arbeit kann dann beim Ausbauen des schwimmenden Gebirges ohne alle weiteren Nachteile und Mängelstände erfolgen.

Unter den angewendeten Holzbau-Methoden ist unsere Erfindung die österreichische Bauart die einzige und bewährteste, welche allen diesen Anforderungen entspricht.

Fig. 16.



Österreichisches System im vollen Ausbau.

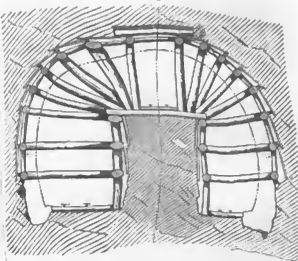
Der Einbau der einzelnen Theile der Zimmer und der Gespärre erfolgt stollenartig stets für sich, ist aber durch die Längenverbindung allemal mit dem vorhergehenden vollendeten Gespärre und Zimmer zu einem festes unverrückbaren Ganzen vereinigt.

Dieses stollenweise Vordringen gestattet eine Behandlung des ganzen Profils in den kleinsten Räumen, und dergestalt eine successive zum vollendeten Ganzen führende Anwendung der Getriebezimmerung.

Diese Vortheile und unbedingten Erfordernisse werden keineswegs von der englischen Methode und jeden anderen, z. B. der Saarbrücker (Fig. 17), Volkmarshausener etc., erfüllt, bei denen die obere Profilhälfte durch Längsbalken (Langhölzer, Kronbalken, Langruthen oder „Jächer“) gestützt wird, hinter denen die Verpfähung nach der Richtung der Umfangslinie des Tunnelprofils läuft. — Gerath man mit derartiger Zimmerung in schwimmendes Gebirge, so ist der Abzug unmöglich.

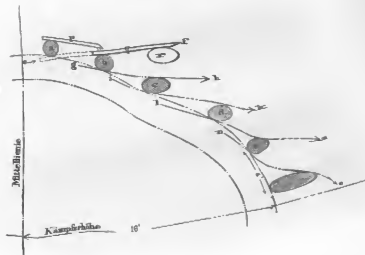
Es ist nämlich die Getriebezimmerung —

Fig. 17.



die einzig mögliche in Schwimmende und lockeren, also gleich nachstürzenden Boden — nur dann durchführbar, wenn die Getriebe selbst in einer geraden Linie erfolgen können. Die Pähle können dabei nur in der ihnen durch die Unterstüthungshölzer, als: Kappen, Jächer oder Langruthen, gebotenen Richtung angestrichen werden, sie werden also in dem jetzt zu besprechenden Falle in der Richtung der Tangente der krummen Linie in's Gebirge getrieben werden müssen, und es wüch demnach die Verpfähung von der zu bildenden Umfangslinie nach außen zu ab.

Fig. 18.



Denken wir uns (Fig. 18), die Langrutho oder das Joch a sei eingebaut, der Pfahl p in seiner ganzen Länge vorgetrieben und auf das neu eingebaute Joch b abgepfändet. Durch diese Pfändung müssen die frischen Pfähle gesteckt werden. Es ist nun Bedingung, daß die Länge der Jöcher a, b, c, d etc. die Umfanglinie des Tunnelprofils bilden muß. Die Unterkante des Joches a und die Oberkante des Joches b geben aber in der Linie $e f$ jene Richtung an, in welcher das Durchstechen überhaupt möglich ist. Der solcher gestalt vorgetriebene neue Pfahl q ist aber durchaus nicht in der Lage, an das neu einzubauende Joch c abgepfändet werden zu können. Statt nach c , müßte vielmehr dieses Joch nach r kommen. Demnach werden also die Jöcher a, b, c, d, e etc. nicht in die concave Linie des Profils kommen können, sondern sie müssen vielmehr eine diese Linie tangierende Richtung in der Fortsetzung der Jöcher a, r (also der geraden Linie) einnehmen. Hieraus nicht man nur zu deutlich, daß die Entfernung von der Profilinie sehr groß werden muß.

In der hier angedeuteten Fig. 18 ist die Entfernung von Jochmitte zu Jochmitte mit 4 Fuß angenommen worden. Bei der nöthigen Uebergreifung der Pfähle untereinander wird die Länge der Pfähle ungefähr 70 betragen. Im echten Schwimmsande aber wird man diese Länge ohne Einbau von Hölz- oder Einwechsel-Jöcher nicht abtreiben können. Die engere Stellung der Jöcher aber und die allzufällige Dimensionsverärterung Durchmesser dieser Jöcher wird eine noch größere vergess der Richtung hervorgerufen, den Fall also noch bezeichnender machen.

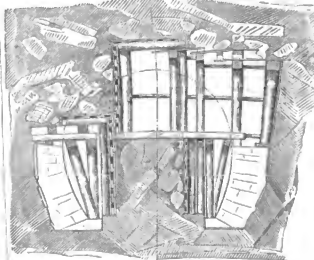
Diese Betrachtung führt uns daher zu der Feststellung, daß man im schwimmenden Gebirge wohl eine gerade, auch allenfalls eine auch aufwärts gekrümmte, aber keine nach abwärts stark gekrümmte Linie abtreiben kann.

Selbstverständlich verliert sich diese Behauptung bei einem großen Radius der concaven Form, gilt aber vollständig für den Radius eines gewöhnlichen Tunnelprofils.

In der That besitzen wir auch ein Beispiel dieser erklärten Erscheinung beim Ausbau des Bildstocker Tunnels.

Nach den Berichten des Herrn Bauinspector Breach (Hannoversches Notizblatt) und des Herrn Ingenieur Raiffeisen (Zeitschrift für Berg- und Hüttenwesen 1856) mußten dasselbe die brüchigen Stellen der Aufbau des zu Brüche gegangenen Stückes in Weise ausgeführt werden, daß die Gewölblinie verlor und das Profil, wie Fig. 19 zeigt, ausgeführt wurde.

Halt hingegen das Gebirge nur eine ganz kurze Zeit frei, oder kann bei dessen Abbau eine provisorische Unterstützung ringsumgebracht werden, so kann man die Pfähle in der verkehrten Richtung, d. h. von unten oben zu, anstecken, und es ist wohl alsdann die Stellung der Verpfählung nach der Umfanglinie



Profils möglich; allein es ist dies dann keine Gebirgszimmerung mehr, und folgerichtig kein schwimmendes Gebirge vorhanden.

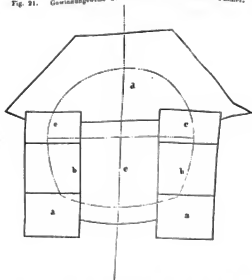
2. Die Zimmerung des Systems muß vollkommen im Stande sein, den größten Druck und Schub auszuhalten.

Beim schwimmenden Gebirge ist die Druck-Auslösung um so widerwärtiger, als sie nicht bloß in der Firste, sondern auf allen Seiten zum Vorschein kommt. Es ist demnach besonders notwendig, daß sich die Theile der Bötzung, welche den Umfang des Profils bilden, gegenseitig verspannen.

Hiernach ist jedes System, bei welchem die Umfangabstützung kein abgeschlossenes Ganze bildet, wo ihr entweder die eigene Tragfähigkeit, oder eine Verbindung der einzelnen Hölzer durch untergeordnete lange Hölzer fehlt, als ein mangelndes zu betrachten.

Nehmen wir ein Tunnelbau-System an, bei dem die obere Profilhälfte auf jede beliebige Weise abgestützt ist, wo diese Bötzung aber auf einem stehengelassenen Mittelkörper (Kern, Sattel) aufrast, also vornehmlich die Bauart der Tunnels von St. Cloud, Pogonak, Saarbrücken, Bildstock, Königsdorf und Rosenstein, so ist sehr leicht der Schluß zu ziehen, daß diese Methoden im Schwimmsande schon deswegen nicht anwendbar sind, weil der Mittelkörper keinen festen Träger der oberen Ausböldung — vermöge seiner Nachhaltigkeit — abgeben kann. Ja, man würde bei der Anwendung eines Mittelkörpers im schwimmenden Gebirge unendliche Mühe haben, diesen selbst zu halten und vor dem Ansinken des Gebirges durch die Pfähle zu

Fig. 21. Gewinnsprosse des Profils vom Triebhitzer Tunnel.



Spannung haben, stets separat verdichtet werden müssen, daß dennoch lange Zeit verstreicht, ehe eine gewisse Länge des Tunnels vollständig geschlossen und der stat. gegen den allseitig ankommenden Druck vollkommen gewappnet ist; so müssen wir dieses System so mehr verwerfen, als es nicht allein im Gefolge hat, durch ein ohne Zusammenbau in den Berg fortschreitendes Aufschließen dieses selbst in größter Gefahr aufzufruh zu bringen, sondern es auch den Errungenschaften der Neuzeit nicht mehr entspricht.

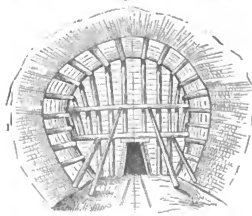
Au dem Grundsatz festhaltend, „daß man jedes Uebel an der Wurzel fassen muß“, war es um so rechtfertigter, die Idee zu verfolgen, „mit dem ganzen Profil vorzuschreiten“ und so den ringförmigen andrängenden furchtbaren Erscheinungen des schwimmenden Gebirges mit einem Male und in der kürzesten Zeit — durch Einströmen des vollständigen Mauerwerks auf eine gewisse Länge — alle Wirkung abzuschneiden. Das große Vorbild des Thamestunnels leuchtete dabei als Stern voran, und so mühselig der Weg war — so schwerbedeckt und mit Gold gepflastert — er ist zurückgelegt! Wir sind auf dem Standpunkte angelangt, wo der schwierigste Tunnel, in gebirgigen Ländern, ohne die meisten technischen Bedenken zu vollführen ist, wo ein gewöhnlicher Tunnel, wenn er auch tüchtig mit Holz ausgesetzt werden muß — gar nicht mehr der Rede werth erscheint wird.

Die Hintansetzung des Stollenbau-Systemes zeigte sich zuerst durch das Entstehen der belgischen Tunnelbau-Methode (Casal Charlier's), und es verlor sich

*) Fäcators Bauzeitung 1832.

gänzlich durch das Aufkommen der Systeme ohne A teilkörper. Diese aber containen sich durch die en, sche und durch die österreichische Bauart. Bei der englischen Methode gehen, wie schon fi

Fig. 22.



her bemerkt, die Pfähle nach der Umfassungslinie des Profils. Demnach ist die Durchführung dieser Bau-Methode im reinen schwimmenden Gebirge nicht möglich, und man hat dies schon zur Zeit des Baues vom Königsdorfer Tunnel anerkannt *).

Es entbehren ferner die Unterstüzungen dieser Pfähle, nämlich die Kronbalken, jeglicher constanter Verbindung untereinander, und es ist diesemnach jede Verdückerung der Profilinie gestattet.

Während nun die Kronbalken einerseits auf den Mauern aufruhon, wird das andere Ende jedesmal durch unterstellte Streben oder Stempel gehalten. Diese aber ruhen auf großen Brustriegeln (quer über das Profil laufenden Bäumen), welche in Bänkelebern aufruhon, und in der Mitte überblattet sind.

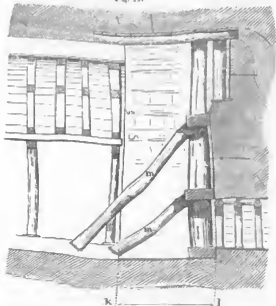
Dergestalt wird eine Brust gebildet, die senkrecht von der Firste bis zur Sohle des Baues reicht, die ganze Querfläche des Tunnels einnimmt, und ihre Stützung durch Schubstreben erhält, welche von den Brustriegeln aus, herein in den Tunnel, gegen einen sichern Ansatz ragen.

Wer nun je in schwimmendem oder wenigstens in druckhaftem Gebirge gearbeitet hat, wird sich überzeugt haben, welche unendliche Mäßseligkeiten es schon macht, die Brust eines Stollens, eine Fläche von circa 100 QFuß, gegen das Hereinbrechen zu verwahren, und wird ohne weitere Reflexionen von dem Verlangen absehen, eine Fläche von 800 bis 1000 QFuß senkrecht vorziehen zu wollen. Es würde dann kein Holz stark genug sein, und zum wenigsten dieses in so ungeheuren Massen verw-

*) Tunnelarbeiten in England etc. von A. W. Bohn 1841.

det werden müssen, daß der Raum zwischen der Brust und dem zuletzt vollendeten Mauerwerk (von k bis l in Fig. 23) vollständig verbaut werden mußte.

Fig. 23.



Dadurch geht aber der Hauptvortheil der englischen Construction, einen großen gewölbartigen freien Raum vor sich zu haben, vollständig verloren; die Aufstellung der Leihbögen müßte zu großen Kosten und Mühen führen, und die Mauerung selbst würde eine sehr erschwerte sein.

Trotz alledem wird man muß eine Verdrückung der Brust stattfinden; diese zieht aber ein Sinken der Enden der Kronbalken, also der Firste mit sich, und es werden die Wirkungen um so größer sein, je mehr die Verkürzung der Bewegung wächst. Wenn nun diese Senkung der Firste so groß wird, daß der Raum für die aufzustellenden Leihbögen nicht mehr vorhanden ist, ein Fall, der — wenn der Druck die Festigkeit der Holzwerk außerdem übersteigt — häufig genug auch bei der stärksten und solidesten Construction vorkommt, so muß die Firste abgetrieben (nachgenommen) werden. Und gerade hierfür bietet das englische System gar keine Anhaltspunkte, sondern nur große Nachteile.

Eine weitere Bedingung des Vorganges nach englischem Principe liegt darin, daß nicht eher ein neues Stück Tunnel in Ausbau genommen werden kann, bevor das alte ausgehauert ist. Die dadurch erscheinende Verzögerung im Baufortschritte wird um so größer sein, je kleiner die jeweilig in Angriff genommenen Stücke sind.

Vergegenwärtigt man sich nun einen solchen starken Druck, daß Stämme von 20 bis 30 Zoll Durchmesser bei 2 bis 3 Fuß entfernter Unterstüttung noch brechen — ein Fall, bei dem die Pähle durchbrechen, wenn die Kronbalken 3 bis 4 Fuß weit auseinander liegen, der also eine Engerlegung dieser Fächer und eine complicirtere Brustabholzung, also eine große Holzmasse bedingt — so folgt daraus, daß die einzelnen Angriffslängen bei derartigen Erscheinungen sehr gering werden müssen, der Bau demnach ein sehr langwieriger, mühsamer und theurer werden muß.

Es stellt sich aber gerade hierdurch das Bedürfnis heraus, die Kronbalken nicht bloß an ihren Enden, sondern auch in der Mitte ein oder mehrmal durch unterbaute Böcke oder Gespärre zu unterstützen.

Hierdurch ist nun aber die Manier der österreichischen Construction angedeutet, nur ist die Art und Weise dieser Zimmerung eine ungleich bessere, als jene der englischen Methode, indem die Gestaltung der »Zimmer« und die Gestaltung der »Gespärre« sich gegenseitig ergänzen und vervollständigen, und dieselben nach den besten Regeln bergmännischer Holzaushauung construiert sind.

4. Das Abbau-System muß zur Erleichterung des Einbaues der Zimmerung beitragen.

Die wesentliche Erleichterung, die beim Bau durch schwimmendes Gebirge angestrebt werden kann, ist: die Entwässerung des abzubauenden Profils.

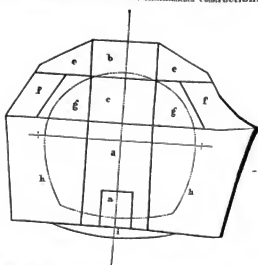
Es wird also vor Allem notwendig sein, das Profil mit einem Sollentellen zu unterfahren, und dergestalt dem oberen Wasser einen freien Abfluß zu gewähren.

Die vollständige Entwässerung besteht dann noch weiter darin, daß man mehrere Stollen in der Mitte des Profils über einander schlägt, daß man also von der Firste bis zur Sohle die abzubauende Masse gleichsam aufschneidet, und so die zu beiden Seiten liegenden Theile frei macht von allem Wasser. Es muß alsdann Bedingung sein, daß ein solches Abbau-System mit dem Systeme der Zimmerung Hand in Hand geht, und daß solche Stollen zugleich für den Einbau der Zimmerung notwendig sind. Nur bei der österreichischen Methode, sonst bei keiner andern, ist diese Voraussetzung in ihrer ganzen Vollständigkeit und Wirksamkeit durchgeführt, und darum ist auch die österreichische Construction im Vortheile zu wiederholten Malen als vollständig geeignet zur Durchführung von schwimmendem Gebirge bezeichnet.

In der That ist sie die einzige Methode, welche allen Anforderungen entspricht, die in Bezug auf Durchführbarkeit, Haltbarkeit und Oekonomie gemacht werden können. — Es vereinen sich bei ihr nicht nur alle Regeln der Zimmerkunst und des Abbaues, sondern auch jene der Getreidezimmern (Vergl. Fig. 16). Die Methode läßt in jedem Stadium des Baues die Ansteckung auf

Getriebezimmerung zu, die Zimmerung ist durch dichtere Stellen der Gespärre und der Zimmer, so wie durch die Art und Weise der Construction derselben, nicht allein im Stande, jeden Druck auszuhalten, sondern sie hat auch durch die Verbindung der Gespärre mittelst Längenhölzer den einzigen und größten Vorzug vor jeder anderen Bauart. Es bringt zum Weiteren die Ausbau-Methode das Vordringen des ganzen Profils mit sich, und läßt demnach die gesammte Mauerung mit einem Male zu. Wenn auch das Schließen der Sollengurte dabei zuletzt erfolgt, so ist jede Verückbarkeit des Mauerwerkes bis dahin dadurch unmöglich gemacht, daß die Art der Construction der stehbleibenden Lehrs Bögen die gegenseitige Spannkraft in voller Thätigkeit erhält. Die österreichische Tunnelbau-Methode gewährt endlich bei Aufschließung des Gebirges die vollständigste Erleichterung, indem die einzelnen Hölzer der definitiven Zimmerung successive durch vorgetriebene Stollen ein-

Fig. 24.
Gewinnungsvertheil des Profils bei der österreichischen Construction.



gebaut werden. Dadurch wird der ganze Raum in neuen Partien gewonnen, und diese Gewinnungsweise wässert nicht allein das gesammte Profil vollständig, sondern die unter einander erfolgende Treibung der Stollen, *b, c, d* geht nach und nach den Raum her, um einbauen zu können (vergl. Fig. 16), auf den sich diese Stollen in ihrer nach alphabetischer Ordnung gezeichneten Weise (siehe Fig. 24) vorgetrieben werden, und jeder einzelne nöthigensfalls mittelst Getriebezimmerung behandelt werden kann, werden die einzelnen Hölzer der entstehenden definitiven Zimmerung mit den

stehenden, schon vollständig ausgeführten Zimmern und Gespärren durch Längenhölzer (tätig) verbunden; und es ist demnach in jedem Stadium des Baues die im Entwerfen begriffene Auszimmerung unter sich ein unverrückbares Ganze, das durch den Zusammenhang seiner Massen jedweden Druck und Schub zu widersteht im Stande ist. — Die Durchführung von einzelnen höchst interessanten Tunneln auf der Semmering- und der Karstbahn, so wie einzelner Partien des Ceralster Tunneln mittelst österreichischer Bauart geben uns jede Gewährleistung, und dies um so mehr, da wohl keine schwierigere Formation, wie in dem letzten Tunnel, mehr vorkommen und erdacht werden kann — ein Gebirge, das nicht mehr mit Schanfelden eingeladen werden konnte, sondern mit Kanonen in die Fördergräbe geschöpft werden mußte. (Cfr. über das österreichische Tunnelbau-System Zeitschrift für Bauwesen Jahrg. 1851.)

Fassen wir die in vorliegender Studie angegebenen Details und die gezogenen Parallelen zusammen, so könnte sehr leicht die Frage entstehen: „Warum wendet man bei Tunnelbauten in so ausgemacht schwierigen Fällen nicht das so bewährt erwiesene System des Themas-Tunnels an?“

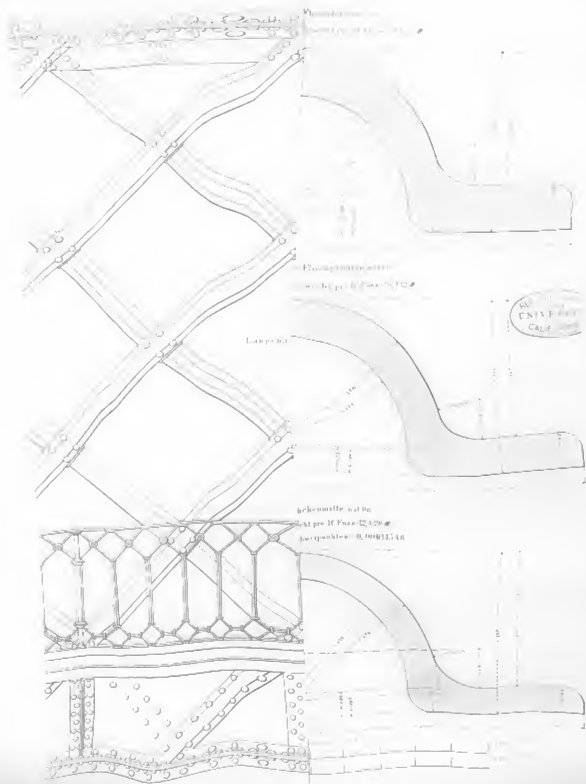
Wenn ein Tunnel unter Wasser weg und noch im Rayon des Fluszbettes getrieben werden muß, so kann wohl nie und nimmermehr ein zweckmäßigeres System, als das Brunnel's — unseres Großmeisters im Tunnelbauwesen — angewendet werden.

Es ist hier außer der Gewaltigung des Druckes vornehmlich die Ueberwindung des Eindringens des Wassers maßgebend.

Das System muß also ein solches sein, welches diesem Eindringen die möglichst geringste Fläche darbietet. Es muß demnach ganz kurze Partien des Tunneln aufschließen und diese sogleich zur Ausmauerung bringen; und es muß vor diesem Stadium der ausgehöhlte Raum durch möglichst starres Material (Eisen) aufrecht gehalten werden, damit nicht die mindeste Verschiebung oder Verdrückung vorkommt, dem Einstürzen des Wassers also keine Fugen gebildet werden.

Unter diesen Bedingungen ist es alsdann nur folgerichtig, daß man diese stabile Normalbildung stets maschinenmäßig vorwärts dringt.

Die gesammte Methode wird aber eine sehr langsam voranschreitende und eine sehr kostspielige sein müssen. Bei unseren gewöhnlichen Tunneln würde sie also schon deswegen nicht angewendet werden können, und es bedarf ihrer auch nicht, da wir — selbst in den schwierigsten Fällen — immer mehr mit der Gewaltigung des Druckes zu kämpfen, und nicht das Einstürzen des Wassers, also das Ersinken des Baues zu fürchten haben.



631

maßen), noch in diesem Jahre vollendet werden wird, in aus-
gesprochen schöner und guter Qualität aus Steierischen Eisen
den Bauunternehmer dieser Brücken, Herrn Marini von
Hiedermansdorf, geliebt.

Es dürfte daher diese Construction als ein weiterer wich-
tiger Schritt für den Brückenbau, insbesondere für große
Spannweiten, zu betrachten sein. Der Verdienst der Er-
findung gebührt dem damaligen, oben genannten Central-Bau-
director der österreichischen Staats-Eisenbahn-Gesellschaft, Bau-
director der österreichischen Mitglied der Großherzoglich Badischen
Eisenbahn-Direction den Bau der Kinzig-Brücke bei Offenburg
entworfen und ausgeführt hat, und den seine dort gemachten
Beobachtungen, die während eines ganzen Jahres bei jedem
Zuge stattgehabten Messungen, und die schätzbaren dabei ge-
sammeten Erfahrungen zu dem vorliegenden glücklichen Re-
sultat seiner desfallsigen fortgesetzten Forschungen geführt
haben.

Der große Vortheil sehr steifer Gitterstäbe — mit viel
größeren Maschen als bisher üblich, bei Wegfall aller son-
stigen verticalen Abtheilungen — welcher deutlich schon bei
der Kinzig-Brücke, (die sich inzwischen auf das Vollkommene
bei einem fünfjährigen Gebrauche bewährt hat), als Grundge-
danken geleitet (s. Förster's Bauzeitung Jahrg. 1853 Seite 179),
hat sich demnach — wie in dem angelegten Aufsätze
Seite 162 mit aller Bestimmtheit vorausgesetzt ist — entschei-
dende Anerkennung errungen, und führen wir hierzu die Boyne-
Brücke bei Drogheda an, wo die Anerkennung dieses Principe
erstmals mit in die Augen springenden Formen praktische Ver-
wirklichung gefunden hat, wiewohl auch dort eine weniger an-
zuempfehlende Versteifung der Gitterstäbe durch auf die Flach-
stäbe aufgenietete Winkelisen, und zur Erreichung der nöthigen
Tragkraft und Stöckigkeit der Träger ein aus je zwei Doppel-
türen gebildetes Parallelogramm — das aber, namentlich unten,
dem Schnee, Eis und Regen keinen Abgang gewährt und da-
her den Keim baldigen Ruins durch Oxydation des unteren
Umfassung-Rahmens in sich trägt — für die Gitterbalken zur
Anwendung gekommen ist.

All' diese Nachteile sind bei der vorliegenden Gittercon-
struction vermieden, und verdient noch vorzüglich der er-
probte weitere Vortheil ganz besondere Erwähnung, daß mit
denselben Walzen, durch größere Distanzstellung dieser,
den Hohlzylinderstaben jede beliebige grö-
ßere Stärke mit vollkommenster Leichtigkeit gegeben
werden kann, wie dies für die Eypel- und Gran-Brücke mit
bestem Erfolge durchgeführt worden und aus den auf Blatt 1
in natürlicher Größe verzeichneten Profilen zu sehen ist. Es
ist dies für die je nach der Inanspruchnahme der einzelnen
Theile des Gitters zu gebende stärkere oder geringere Profil-
rung — namentlich mit Trägern, welche, als über mehrere Öff-
nungen spannend, mit erheblichem Material- und Soliditäts-
gewinn an einem Stütz (wie dies bei der Eypel- und Gran-Brücke
geschieht) horazustellen sind — von sehr in Ansehung zu
bringenden Vortheile, da zu Gunsten der Eleganz und Form-
einheit des Gitterbalkens derselbe in der Längsrichtung der
Brücke nur eine ganz gleiche Gestaltung der Gitterstäbe er-
hält.

Hinsichtlich der Kosten fügen wir noch folgende Notiz
bei: Das Eigengewicht sowohl der Eypel- als der Gran-Brücke
beträgt, wie bereits erwähnt, 16 Centner pro lauf. Fuß, oder
8032 + 7792 = 15824 Centner im Ganzen. Der Uebernehmer
erhält für diese, größtentheils aus vorzüglichem Steiermäch-
schen Eisen hergestellten beiden Brücken-Constructionen den
für österreichische Verhältnisse sehr billigen Preis von 371964
Fl. d. i. 23 Fl. 30 Kr. C. M. pro Centner Schmiedeeisen fertiger
Brücke (ohne Erlösungs- und Aufstellungskosten und ohne
Werkstätten-Erstellungskosten), und außerdem für das er-
forderliche Einsetzen zur Abtastung auf Pfählen und Widerlagern
und für die Aufbringung derselben etc. einen Betrag von
circa 28000 Fl., somit im Ganzen 400000 Fl. Bei der gesamten
Ueberbrückungsweite der beiden Brücken von 996 Fuß kostet
daher der lauf. Fuß Lichtweite mit Doppelgleisen circa 417 Fl.
— ein Resultat, das bis jetzt noch von keiner anderen Er-
scheinung ähnlicher Spannweiten auch nur entfernt erreicht
worden ist.

Dampf - Kunstramme,

angewendet bei dem Bau des Kupferblech-Walzwerks in Rothenburg an der Saale.

(Mit Zeichnungen auf Blatt 66 und 67 in Alos und auf Blatt B' und C' im Text.)

Bei der Herstellung des Pfahlrosts zu dem Kupferblech-
Walzwerks in Rothenburg an der Saale, dessen Neubau im
Auftrage der Mannfelder Kupferhämmer-Gewerkschaft von dem
Maschinen-Bauinspector Herrn Richards zu Eichen im Jahre
1853 begonnen wurde, sah man sich genöthigt, statt der ge-
wöhnlichen Zug- oder Kunstrammen eine durch Elementarkraft
betriebene Anwendung zu bringen: denn die Ramme - Arbeiten
begannen beim Herannahen des Herbstes, zu einer Zeit, wo
in der dortigen Gegend die meisten für Tagelohn arbeitenden Leute
nach den Zuckerfabriken strömten.

Angestellte Rammensche sowohl, als eingerichtete Bohr-
löcher führten zu der Ueberzeugung, daß man es mit einem
bis auf einige dreifüßige Tiefe größtentheils aus Schlamm
bestehenden Baugrunde zu thun habe, welcher von einer Kies-
schicht durchzogen wurde, deren Mächtigkeit an verschiedenen
Stellen variierte, die aber nirgend von hinreichender Träg-
fähigkeit war. Diese sich bald in größerer, bald in geringerer
Tiefe liegende Schicht mußte man mit den Rostpfählen

durchdringen, und dazu eine entsprechend eingerichtete Ramme
wählen. Die Nanny'sche Dampfamme erschien, abgesehen
von ihrer bedauerlichen Kostbarkeit, vorzüglich deshalb als un-
beschaffenheit anwendbar, weil bei gleichmäßigem Boden aber
der Kopf des Pfahls durch die große Anzahl der schnell hintere-
einander folgenden Schläge leicht mürbe, und dadurch die Wir-
kung derselben auf den Pfahl sehr vermindert wird.

Man entschied sich deshalb für eine Kunstramme mit gro-
ßer Fallhöhe (bis zu 25 Fuß), deren Bär ein dem größten
schonlichen Gewichte eines Pfahles) gleich dem durch-
schneidenden, mit Hilfe einer der Seiltrammel treibenden Dampf-
den meisten Pfählen, um nicht zu viel Hubverlust zu erleiden,
dringen derselben merkte, daß sie die Kieselstein erreicht
hatten; sie diente also vorzugsweise zum Nachrammen. Das

schon deshalb nicht anders sein kann, weil die Bewegung des Kolbens in dem einen Cylinder C_1 im Kurbelquadranten h, k , dem des andern C_2 im Quadranten k, l entgegengesetzt ist.

Noch ist die Regulierung des Dampfaustrittes zu betrachten. Während der in den Cylinder C_2 frisch eintretende Dampf seinen Weg durch d und f nahm, um vor den Kolben zu gelangen, entweicht der hinter dem Kolben befindliche Dampf, welcher bereits gewirkt hat, durch f , und d , nach e , um sich hier mit dem aus dem Cylinder C_1 kommenden (welcher vor dem Kolben gewirkt hat) zu vereinigen, und durch des Hahngehäuses b und das Dampfableitungsrohr z in die freie Luft zu gelangen.

Es ist klar, daß die entgegengesetzte Umdrehung der Kurbelwelle herbeigeführt wird, wenn man dem Hahn eine Verdrehung nach rechts gibt, so daß er in die Stellung von Fig. 3 der obigen Skizzen tritt.

Obgleich die Maschine mit zwei Cylindern versehen ist, so leistet sie doch nicht mehr, als eine einzylinderige Maschine mit constantem. Die beiden Schwingungsgrößen des vollen Dampfes finden bei jedem um einen Augenblick statt, er nimmt sofort wieder ab, bis er $= 0$ wird. Zugleich wächst der Dampfaustritt aus einem Cylinder von 0 bis zur vollen Oeffnung; die Cylinder leisten sich also über die toten Kurbelpunkte hinweg — sie ergänzen sich gegenseitig.

Um zwischen den beiden Dampfzügen möglichst zu vermeiden, werden die Dampfzylinder durch die Druckschrauben u , deren Mütter vermittelt der Bügel t , mit den Zapfenständern s , so fest verbunden sind, gegen die Gehäuse constantly angedrückt; zugleich wird dieser Druck durch zwischengelegte Federn v der Elasticität des Dampfes accommodirt.

In ähnlicher Weise wird die Sicherstellung des Vierweges h gegen den von unten nach oben wirkenden Dampfdruck bewirkt.

Für die Einrichtung der Handsteuerung waren allein die beim Einrammen eines Pfahles vorkommenden Manipulationen maßgebend; die durch dieselben bedingte Hebelvorrichtung ist der Deutlichkeit wegen mit Hineinglasung aller übrigen hiervon unabhängigen Maschinetheile auf Blatt C' in isometrischer Projection gezeichnet.

Die einzelnen Vertheilungen bei jedem Schlage, den der Pfahl erhält, sind folgende:

- I., das Anfahren und Auslösen des Bares;
- II., das Niederfallen desselben und das Nachgleiten der Katze;

III. der Uebergang zum Wiederauflösen des Bares.

Ad I. Um das Anfahren des Bares zu bewirken, wird der Hahn in die Stellung von Fig. 3 gebracht, wodurch die Kurbel- und die Seiltrammel-Welle in die Richtung der sich entziehenden Welle umgedreht werden; das Seil wickelt sich auf, und der Bar wird gehoben, bis die Katze, in der Höhe der Auslösbüchse angekommen, ihre Schutze öffnet und den Bar fallen läßt. In diesem Augenblicke schließt der Maschinenwider des Hahns, indem er ihn in die Stellung von Fig. 1 bringt, und die Maschine steht.

Ad II. Um nun das Herabfallen der Katze zu ermöglichen, drückt der Wärter den Hebel ab , welcher in b auf der am Maschinenrevolver befestigten Stütze a seinen Drehpunkt hat, nieder; dadurch wird das ganze einarmige Hebel-system $bedef$, welches in g seinen festen Drehpunkt hat, gehoben, und mit diesem der Arm fa des Winkelhebels fab . Der andere Arm fb dieses Hebels, der sich oberhalb in eine

Gabel theilt, beschreibt einen kleinen Bogen nach links, und schiebt so den Conus R (welcher durch Feder und Nuth auf seiner Welle horizontal verschiebbar ist) aus dem Conus B , (welcher mit dem Getriebe T aus einem Stück gegossen und auf die Welle drehbar aufgesetzt ist) heraus. Jetzt wirkt sich wegen der nunmehr zur Wirkung kommenden Schutze der Katze das Seil von der Trommel ab, da sich das Getriebe T unabhängig von seiner Welle, auf derselben drehen kann, und so der Zusammenhang mit der Maschine unterbrochen ist. Die Katze würde beim freien Herabfallen eine große Geschwindigkeit erlangen, und beim Aufschlagen auf den Bar einen Stoß ausüben, welcher, durch den Buffer nicht ganz vernichtet, in seiner Reaction auf die Zahnrad leicht einen Bruch herbeiführen könnte. Dies wird durch Anwendung der Bremsvorrichtung verhindert.

Sobald die Katze frei ist, drückt der Wärter durch Aufsetzen des Fußes auf den Tritt A den Hebelarm AC wieder (der ganze Hebel $ABCD$ hat in seinem Unterstützungs-punkt, nicht die Zugstange BE und mit ihr den Arm EF des Hebels EFH (der sich um den Punkt F der festen Stütze FG dreht) herab, und drückt nun, indem sich FH hebt, die Presse IK , welche sich in einem Canale um den am Gevierte befestigten Bolzen M dreht, fest gegen die Bremscheibe PP an.

Ad III. Hat die Katze den Bar erfaßt, so nimmt der Wärter den Fuß vom Tritt A herunter, das Gegengewicht B kommt zur Wirkung, die Presse sinkt in ihre frühere Lage herab, und die Bremscheibe PP wird wieder frei. Zugleich wird der Handgriff a losgelassen, der schwere Hebelarm af des Winkelhebels sinkt durch sein Gewicht herab, und stellt durch Einschleichen des Conus R in B , die feste Verbindung zwischen dem Getriebe T und seiner Welle wieder her. Endlich bringt der Wärter den Hahn wieder in die Stellung Fig. 3, und das Spiel beginnt von Neuem.

Sollte der Hebelarm af zu leicht, oder aus irgend welchen andern Gründen die Friction zwischen R und B , zu gering sein, so steht dem Maschinenwärter durch Herabdrücken des Griffs a eine momentane Nachhilfe zu Gebote.

Zweifel geschweige es auch, daß die Schutze der Katze den Bar nicht gleich festhält, sondern sich ohne denselben hebt. In diesem Falle muß der Hahn in die Stellung Fig. 2 gebracht werden, so daß die Maschine die entgegengesetzte Drehung annimmt und die Katze wieder herabfällt; wenigstens ist dies für wenige Umdrehungen mit geringem Zeitverluste verknüpf, als das Auslösen der beiden Conus.

Kosten der Ramme.

Die Umänderung der Zugramme in eine Kunstramme, incl. eines später noch anzugehender gelackirten Bares (15 Ctr. schwer $= 102$ Thlr.) 653 Thlr. 19 Sgr. 1 Pf.

Die Dampfleitungsgehöhen incl. zweier gegliederten, kupferner Einsatze — Schlüsselfür . . . 623 „ 2 „ 4 „
Die Dampfmaschine mit allem Zubehör 998 „ 21 „ 6 „

Für Inangbringen der Maschine, Anstellen von Versuchen und dabei vorkommende Reparaturen, resp. Abänderungen . . . 310 „ 5 „ 10 „
Summa 2583 Thlr. 18 Sgr. 9 Pf.

Leistung der Ramme und Kosten der damit gerammten Pfähle.

Es wurden durch die Dampf-Kunstramme allein 265 Pfähle in 80 Tagen gerammt (bei den übrigen wurde sie, wie schon erwähnt, zum Nachrammen benutzt). Dabei veranlagte man:

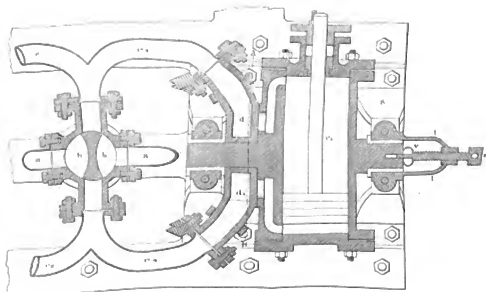


Fig. 1 Horizontalschnitt H durch die Mitte eines Dampfzylinders, eines Dampfzylinderkopfes und des Ventilsgehäuses

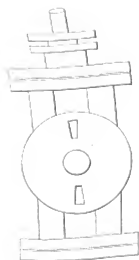


Fig. 2 Seitenansicht der Ventilschleife am Dampfzylinder

Fig. 3 Seitenansicht der Ventilschleife am Dampfzylinderkopf

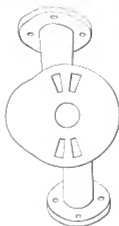
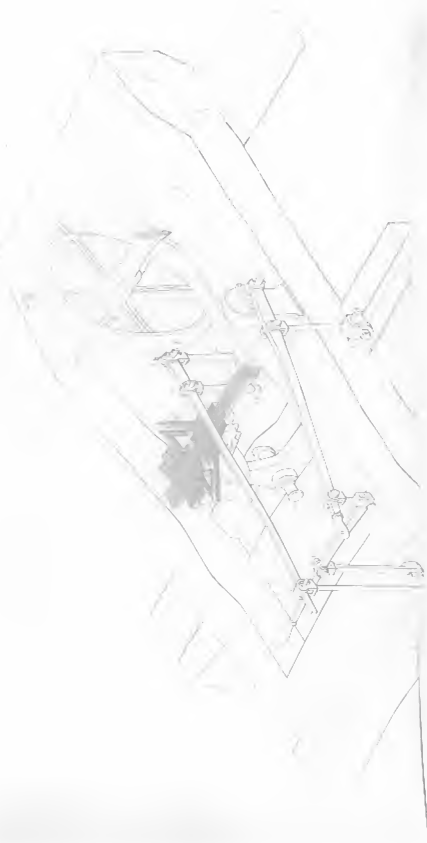


Fig. 4 Horizontalschnitt des Dampfzylinderkopfes nach AB in Fig. 1





angbracht worden; nach zurückgelegter Reise wurden dieselben abgenommen und der größte Zeiger-Ausschlag daraus genommen.

Die Resultate nebst den Angaben über das Eigengewicht und die Ladung der Wagen sind in der folgenden Tabelle zusammengestellt. In der Rubrik „größter Zeiger-Ausschlag am Apparat zum Messen der Biegung“ ist der Zeiger-Ausschlag für jedes der beiden Räder der Achse besonders angegeben, weshalb in dieser und der folgenden Rubrik bei jeder Beobachtung zwei Ziffern stehen.

Nach jeder Doppeltour eines Wagens wurde die Apparatrate auseinander genommen, sorgfältig gereinigt und etwaiger Schmutz beseitigt.

Während der Fahrt ist nie eine Beschädigung an den Apparaten vorgekommen, sie mußten aber von Zeit zu Zeit geschmiert werden, und deshalb war die Begleitung eines Arbeiters nöthig.

Beschreibung der Versuchs-Resultate.

Die Achsen von 31 Zoll Durchmesser in der Nähe haben mit den Apparaten unter vier verschiedenen Wagen 1116, 5 Meilen durchlaufen, zunächst 209, 5 Meilen unter dem vierdrähtigen bedeckten Güterwagen No. 1425, dessen Länge im Kasten 20 1/2 Fufs und dessen Radstand 12 Fufs ist; hierauf 473 Meilen unter dem vierdrähtigen offenen Kohlenwagen No. 942 von gleicher Länge und gleichem Radstand; dann 283 Meilen unter dem vierdrähtigen bedeckten Wagen No. 1363, welcher ganz dem No. 1425 übereinstimmt, und schließlich 146, 5 Meilen unter dem sechsrädrigen offenen Kohlenwagen No. 1632 von 21 1/2 Fufs Länge im Kasten und 15 Fufs Radstand.

Der größte Zeiger-Ausschlag unter den vierdrähtigen Wagen an dem Apparat zum Messen der Biegung ist bei der Fahrt am 29. Mai 1856 und bei einem Brutto-Gewicht pro Achse von 117, 5 Zent.-Ctr. vorgekommen, er betrug, nach den Angaben ab 1. in der Tabelle, 3 1/2 Zoll. Derselben entspricht eine am Rad-Umfange, also am Hebelarm von 181 Zoll wirkende Seitenkraft von rund 72 Ctr. Dabei ist die Spannung der innersten Fasern der 31 stelligen Achse = 252 Ctr. pro 1 Zoll, und die Abweichung (in obenstehender Skizze) des Rades von seiner normalen Stellung = 0,001 Zoll; die Abweichung von e gegen z beträgt mithin 0,111 Zoll.

Bei den bedeckten vierdrähtigen Wagen mit voller Ladung bewegt sich im Uebrigen der größte Zeiger-Ausschlag meistens zwischen 2 1/2 und 2 3/4 Zoll, denen Seitenkräfte von 54; resp. 62 1/2 Ctr. entsprechen. Zu der Faserspannung, welche diese Kräfte hervorrufen, tritt noch diejenige, welche durch die auf Verdrehung wirkenden Kräfte veranlaßt wird.

Der größte Zeiger-Ausschlag am Apparat zum Messen der Verdrehung ist bei der Fahrt am 4. Mai 1857 und bei einem Brutto-Gewicht pro Achse von 119, 5 Zent.-Ctr. vorgekommen; derselbe beträgt, nach der Tabelle sub I., 1 1/2 Zoll.

Der ungewöhnlich große Ausschlag an diesem Apparat bei den Fahrten vom 15. April bis 4. Mai 1857 veranlaßte eine genaue Untersuchung der Achse. Dabei ergab sich, daß der eine Nabenkeil sich etwas nachziehen ließ; indessen ist, da das Rad an sich schon fest ausgeprägt war, nicht anzunehmen, daß dasselbe vorher lose gewesen sei und in eine Verdrehung auf der Achse gemacht habe, vielmehr ist an den gleichseitig beobachteten, ebenfalls hohen, in der Tabelle sub II. angegebenen Zahlen bei dem Wagern mit fünfstelligen Achsen, deren Räder vollständig feststehen, zu schließen, daß in dieser Zeit die Reibung auf den Schienen ungewöhnlich groß war, wie z. B. der Fall ist, wenn beide Unterstopfen der Schwellen Sand auf die Schienen fällt.

Die dem größten Zeiger-Ausschlag von 1 1/2 Zoll entsprechende, am Rad-Halbmesser von 191 Zoll wirkende Torsionskraft ist 294 1/2 Ctr.

Bei dieser Torsionskraft ist die Spannung der innersten Fasern der 31 stelligen Achse = 52 Ctr. pro 1 Zoll.

Bei den übrigen Fahrten wurde ein Zeiger-Ausschlag von 1 1/2 Zoll, also eine Torsionskraft von 201 Ctr., nur selten überschritten.

Die Möglichkeit des Falles vorausgesetzt, daß die größten Kräfte auf Biegung und auf Verdrehung gleichzeitig wirkten, ist dann nach den vorstehend ermittelten Zahlen die größte aus diesem Zusammenwirken resultirende Faserspannung der Achse = $1/2 \cdot 252 + 1/2 \cdot 52 = 257$ Ctr. pro 1 Zoll.

Daraus geht hervor, daß durch die Torsion die schon durch die Biegung veranlaßte Faserspannung nur unbedeutlich (in vorliegendem Fall von 232 auf 257) vergrößert wird.

Ubrigens würde die Achse, wenn sie, statt aus Gufestahl, aus Eisen gemacht wäre, durch eine solche Kraft stark verbogen sein, da bei gewöhnlichem Eisen die Elasticitäts-Grenze schon bei einer Faserspannung von circa 190 Ctr. pro 1 Zoll eintritt.

Dieselben Achsen und Apparate wurden zu den Versuchen mit dem sechsrädrigen Wagen No. 1632 genommen. Es ist von Interesse, zu vergleichen, wie der Zeiger-Ausschlag der Vorrichtung zum Messen der Biegung sich zum Brutto-Gewicht pro Achse bei vierdrähtigen und wie bei sechsrädrigen Wagen verhält.

Aus der Tabelle sub I. ergeben sich folgende Durchschnitte:

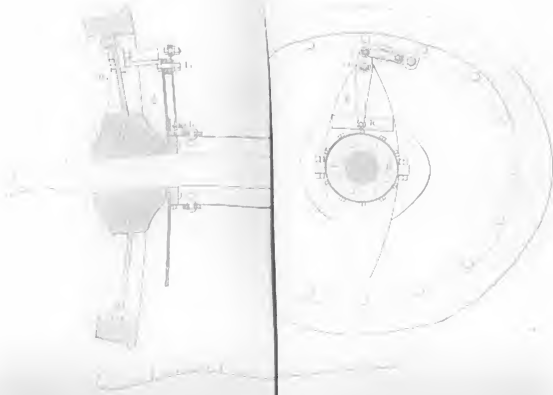
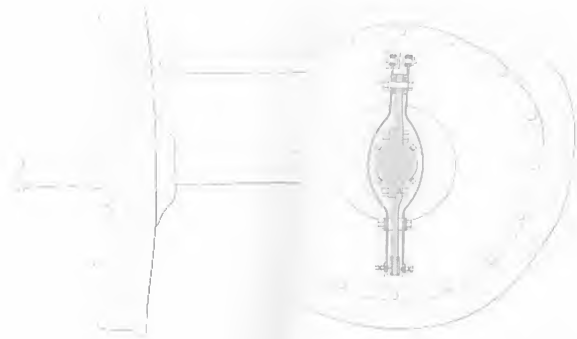
- Es kommt auf 1 Zoll-Ctr. Brutto-Last pro Achse:
- 1) bei dem vierdrähtigen bedeckten Wagen No. 1425
 Zeiger-Ausschlag = 0,0003 Zoll,
 dem entsprechende Kraft = 0,00111 Hl.-Ctr.
 Zeiger-Ausschlag = 0,00101 Zoll,
 dem entsprechende Kraft = 0,00111 Hl.-Ctr.
 - 2) bei dem vierdrähtigen offenen Wagen No. 924
 Zeiger-Ausschlag = 0,00101 Zoll,
 dem entsprechende Kraft = 0,00111 Hl.-Ctr.
 Zeiger-Ausschlag = 0,00100 Zoll,
 dem entsprechende Kraft = 0,00111 Hl.-Ctr.
 - 4) bei dem sechsrädrigen offenen Wagen No. 1632
 Zeiger-Ausschlag = 0,00111 Zoll,
 dem entsprechende Kraft = 0,00111 Hl.-Ctr.

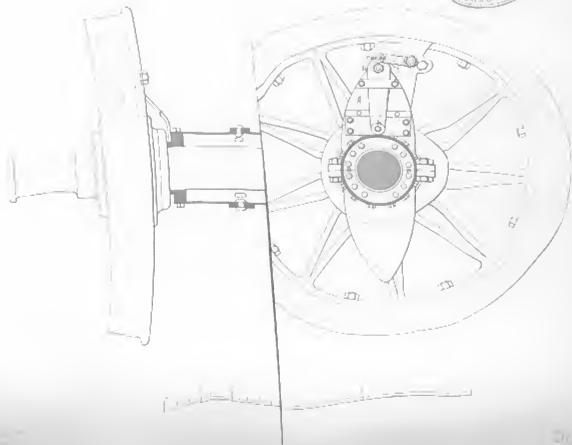
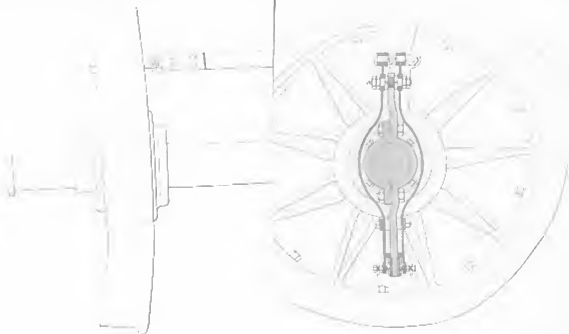
Die auf Biegung der Achse wirkende Kraft ist also bei sechsrädrigen Wagen im Verhältnis etwa wie 5:6 größer als bei vierdrähtigen Wagen, und bei vierdrähtigen bedeckten Wagen etwa wie 9:10 größer als bei vierdrähtigen offenen Wagen.

Bei den Versuchen mit Achsen von 3 Zoll Durchmesser, deren Ergebnisse in der Tabelle sub II. verzeichnet sind, haben Meilen unter dem vierdrähtigen bedeckten Wagen No. 1710, dessen Kastenlänge 20 1/2 Fufs und dessen Radstand 12 Fufs ist; dann 263 Meilen unter dem vierdrähtigen bedeckten Wagen No. 1198 von gleichen Längen-Dimensionen, und 146, 5 Meilen Kohlenwagen No. 238, dessen Kastenlänge 26 1/2 Fufs und dessen Radstand 19 1/2 Fufs ist.

Der größte Zeiger-Ausschlag am Apparat zum Messen der Biegung kam vor am 18. Februar 1857 bei dem vierdrähtigen offenen Wagen No. 1710 und bei einer Brutto-Last pro Achse von 158, 11 Zent.-Ctr.; er betrug 1 1/2 Zoll.

Diesem Zeiger-Ausschlag entspricht eine am Umfang des Rades gemessene Abweichung e (in obiger Skizze) von der normalen Stellung von e Zoll und eine am Rad-Halbmesser von 181 Zoll wirkende Seitenkraft von 103 1/2 Ctr. Die Span-





nung der äußeren Fasern der flinfköpfigen Achse ist bei dieser Seitenkraft = 150 Ctr. pro 1 Zoll.

Die stärkste Verdrehung der Achse fand statt bei der Fahrt mit dem vierrädrigen bedeckten Wagen No. 2138 am 15. April 1857 und bei einem Brutto-Gewicht pro Achse von 164,11 Ctr.

Der Zeiger-Ausschlag betrug $1\frac{1}{2}$ Zoll. Denselben ent- spricht eine am Rad-Umfang wirkende Kraft von 461 Ctr. Da bei ist die Spannung der äußeren Fasern der flinfköpfigen Achsen = 33 Ctr. pro 1 Zoll. Zu den Versuchen mit den vierköpfigen Wagen No. 238 wurden dieselben flinfköpfigen Achsen und dieselben Apparate, welche bei den vierrädrigen Wagen benutzt waren, genommen.

Es wird auch hier eine Vergleichung zwischen dem durch die flinfköpfigen Achsen Zeiger-Ausschlag am Apparat zum Messen der Seitenkraft und pro Ctr. Brutto-Last pro Achse bei vierrädrigen und bei sechsrädrigen Wagen zu haben, sind die betreffenden Resultate nachstehend angegeben:

Es kommt durchschnittlich auf 1 Zoll Ctr. Brutto-Last pro Achse:

- 1) bei dem vierrädrigen offenen Wagen No. 1710
Zeiger-Ausschlag = 0,0015 Zoll,
dem entsprechende Kraft = 0,111 Ctr.
- 2) bei dem vierrädrigen bedeckten Wagen No. 2138
Zeiger-Ausschlag = 0,0015 Zoll,
dem entsprechende Kraft = 0,111 Ctr.
- 3) bei dem sechsrädrigen bedeckten Wagen No. 238
Zeiger-Ausschlag = 0,0015 Zoll,
dem entsprechende Kraft = 0,111 Ctr.

Die auf Biegung wirkende Kraft ist also auch hier bei sechsrädrigen Wagen, und zwar im Verhältnis von circa 7:8, größer als bei vierrädrigen Wagen. Bei vierrädrigen bedeckten und bei vierrädrigen offenen Wagen ist sie nahezu gleich, bei letzteren etwas größer als bei ersteren.

Bei Vergleichung der Durchschnitts-Resultate mit Achsen von 31 Zoll und mit Arsenen von 5 Zoll Durchmesser findet sich, daß die auf Biegung wirkende Kraft bei den flinfköpfigen Achsen durchweg die größere ist, circa 11 den Verhältniß wie 6:7.

Anschließend in demselben Verhältniß stehen die Maximal-Kräfte, die in dem Zeitraum von 27. Januar bis 27. September 1857 beobachtet wurden, während welchen Zeitraums beide Arten von Achsen gleichmäßig in den Zügen gingen.

Die Durchschnittswerte der Torsionskräfte ergeben für die flinfköpfigen Achsen ebenfalls größere Werte, und zwar im Verhältniß wie circa 5:6.

In dem Vorstehenden sind, weil die direct ermittelten Zahlen beibehalten wurden, die Kräfte in Handels-Ctr., die Gewichte dagegen in Zoll-Ctr. angegeben. In nachstehender Zusammenstellung der wesentlichsten Ergebnisse der Versuche sind, um die Verhältnißzahlen zwischen Kräften und Gewichten feststellen zu können, beide auf dieselbe Einheit gebracht.

Nach den gemachten Beobachtungen betrug die größte Kraft, welche auf Biegung der Achse wirkte:

- 1) bei vierrädrigen Wagen
bei Achsen von 31 Zoll Durchmesser = 72 Ctr. Hd.-Gewicht
= 74 Zoll-Ctr. = 62,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Achse;
bei Achsen von 5 Zoll Durchmesser = 103 $\frac{1}{2}$ Ctr. Hd.-Gewicht
= 106,1 Zoll-Ctr. = 67,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Achse;
- 2) bei sechsrädrigen Wagen
bei Achsen von 31 Zoll Durchmesser = 63 $\frac{1}{2}$ Ctr. Hd.-Ge-

von Eisenbahwagen - Achsen während der Fahrt. 646

wicht = 67,5 Zoll-Ctr. = 62,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Achse;
bei Achsen von 5 Zoll Durchmesser = 75 $\frac{1}{2}$ Ctr. Hd.-Gewicht
= 78,5 Zoll-Ctr. = 67,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro End-Achse.

Die größte Torsionskraft betrug:
bei Achsen von 31 Zoll Durchmesser = 29 $\frac{1}{2}$ Ctr. Hd.-Gewicht
= 30,5 Zoll-Ctr. = 32,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Rad;
bei Achsen von 5 Zoll Durchmesser = 46 Ctr. Hd.-Gewicht
= 48 Zoll-Ctr. = 58,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Rad.

Folgerungen.

Die größten beobachteten Kräfte sind namentlich bei den flinfköpfigen Achsen, wiederholt nahe erreicht, es muß deshalb Bedingung der Sicherheit an die Achsen die Forderung gezogen das Material abwechselnd auf Zug und auf Druck in Anspruch genommen wird, nicht die Gefahr eines Bruches herbeiführen.

Nach den Versuchen darf man schließen, daß die Zahl solcher Widerhaltungen erheblich geringer ist, als die Zahl der Meilen, welche die Achse zurücklegt, daß mithin den Ansprüchen der Sicherheit genügt wird, wenn man die Achse so stark ausdauer lassen kann, als sie voransichtlich während ihrer ganzen Dauer Meilen zurücklegen wird.

Schätz man z. B. die größte Dauer einer Achse in Rückläufe ein 20000 mal bis zu der ermittelten Spannung hin, und zurückgelegt werden können, ohne zu brechen, so um danach die Achsenstärke zu bestimmen, muß bekannt sein, wie große die Spannung pro 1 Zoll ist, bis zu der man es bricht. Die bisherigen Versuche, soweit sie bekannt geworden sind, geben darüber keinen sichern Aufschluß.

Es ist nicht unwahrscheinlich, daß gute Eisen eine solche Probe mit einer Spannung bis zu 160 Ctr. pro 1 Zoll Rheind. ausfallen würde; unter der Voraussetzung, daß dies der Fall von gleichen Dimensionen, als der bei den Versuchen benutzten, nachstehend angegeben.

Die größte beobachtete Seitenkraft bei vierrädrigen Wagen war 67,5 pCt. des Brutto-Gewichts pro Achse.

Die größte Torsionskraft war 58,5 pCt. des Brutto-Gewichts pro Rad, also 29,5 pCt. des Brutto-Gewichts pro Achse.

Die Spannungen der äußeren Fasern bei Biegung und Torsion verhalten sich bei gleichen Kräften an gleichen Hebelarmen wie 2:1.

Die Torsionskraft von 29,5 pCt. wird daher eine gleich große äußere Faseranspannung veranlassen, als eine auf Biegung wirkende Kraft von 58,5 pCt.

Die am dem Zusammenwirken der beiden vorstehend angegebenen größten Kräfte resultierende Gesamtwirkung ist daher = $\sqrt{67,5^2 + \left(\frac{29,5}{2}\right)^2}$ = 68,5 pCt. des Brutto-Wagen-Gewichts pro Achse.

Eine Achse von 5 Zoll Rheind. Durchmesser mit Radern von 361 Zoll Rheind. Durchmesser wird bis zu 160 Ctr. pro 1 Zoll Rheind. Faseranspannung gedogen durch eine (am Radius von 181 Zoll wirkende) Seilskraft von 107 Ctr. Das Brutto-Gewicht des Wagens pro Achse könnte mithin betragen $\frac{107}{68,5}$ = 155 Ctr., oder, nach Abrechnung des

Datum der Fahrt.	Zurückgelegte Bahnstrecke		Mellen.	Gewicht der Ladung	Brutto-Gewicht des Wagens incl. Ladung	Größter Zeiger - Ausschlag am Apparat zum Messen der Biegung	Entsprechende Kraft am Rad-Umfang	Größter Zeiger - Ausschlag am Apparat zum Messen der Torsion	Entsprechende Kraft am Rad-Umfang
	von	hin							
Diese Achsen wurden unter den viersträgigen Kohlenwagen No. 912 (mit 50 Tonnen) gebracht, dessen Eigengewicht 101 Ctr. beträgt.									
10. Oct. 1856	Breslau	Berlin	47,5	120	221	{ 2 12 }	{ 47 52 }	1	23 1/2
23. - - -	zurück		47,5	50	151	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 27 1/2 30 1/2 30 1/2 }	4	12 1/2
26. Jan. 1857	Breslau	Berlin	47,5	117,5	218,5	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 42 1/2 44 1/2 44 1/2 }	1	15 1/2
28. - - -	zurück		47,5	84,5	183,18	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 57 1/2 50 1/2 50 1/2 }	1 1/2	19 1/2
7. Febr. -	Breslau	Berlin	47,5	111	212	{ 1 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1	14 1/2
11. - - -	zurück		47,5	120	221	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1 1/2	20 1/2
16. - - -	Breslau	Berlin	47,5	119	220	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1	17 1/2
24. - - -	zurück		47,5	120	221	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1 1/2	23 1/2
26. März -	Breslau	Berlin	47,5	120 1/2	221 1/2	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1	19 1/2
24. - - -	zurück		47,5	120	221	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 44 1/2 46 1/2 46 1/2 }	1 1/2	167 1/2
Diese Achsen wurden unter den viersträgigen bedeckten Güterwagen No. 1363 gebracht, dessen Eigengewicht 111,5 Ctr. ist.									
15. April 1857	Breslau	Berlin	47,5	120,5	231,5	{ 2 1 1/2 1 1/2 }	{ 61 1/2 65 1/2 65 1/2 }	1 1/2	25 1/2
20. - - -	zurück		47,5	120	231,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 54 1/2 54 1/2 54 1/2 }	1	22 1/2
4. Mai -	Breslau	Berlin	47,5	120,5	231,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 54 1/2 54 1/2 54 1/2 }	1 1/2	29 1/2
6. - - -	zurück		47,5	120	231,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 54 1/2 54 1/2 54 1/2 }	1 1/2	20 1/2
9 Juli -	Breslau	Berlin	47,5	120	231,5	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 62 1/2 62 1/2 62 1/2 }	1 1/2	22 1/2
18. - - -	Berlin	Breslau	47,5	125	236,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 51 1/2 51 1/2 51 1/2 }	1	19 1/2
Diese Achsen wurden unter den sechssträgigen offenen Kohlenwagen No. 1632 gebracht, dessen Eigengewicht 117,5 Ctr. ist.									
21. Aug. 1857	Breslau	Frankfurt	36,7	194	311,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 60 1/2 67 1/2 67 1/2 }	1 1/2	21 1/2
5. Sept. -	zurück		36,7	187	311,5	{ 1 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 29 1/2 37 1/2 37 1/2 }	1	16 1/2
11. - - -	Breslau	Frankfurt	36,7	190	307,5	{ 2 1/2 2 1/2 2 1/2 }	{ 51 1/2 51 1/2 51 1/2 }	1	16 1/2
26. - - -	zurück		36,7	182	299,5	{ 2 1/2 1 1/2 1 1/2 }	{ 52 1/2 45 1/2 45 1/2 }	1	16 1/2
Anmerkung: Bei dem sechssträgigen Wagen No. 1632 sind die Tragfedern der Art, daß die Belastung einer Endachse sich zu der der Mittelachse wie 8 : 7 verhält, es kommen deshalb 7/8 vom Brutto-Gewicht des Wagens auf je eine Endachse.									

Datum der Fahrt.	Zurückgelegte Bahn- strecke		Messen.	Gewicht der Ladung.	Brutto- Gewicht des Wagens incl. Ladung	Größter Zeiger- Aus- schlag am Apparat zum Messen der Biegung	Ent- sprechende Kraft am Rad- Umfang	Größter Zeiger- Aus- schlag am Apparat zum Messen der Torsion	Yok- wapp- K Zeiger U = m fang	
	von	bis			Zoll-Ctr.	Zoll-Ctr.	Zoll	Centner Hundert-Gew.	Zoll	Cent- Hundert
II. Eiserner Achsen von 5 Zoll Durchmesser in der Nähe. 1 Zoll Zeiger- Ausschlag am Apparat zum Messen der Biegung entspricht einer Seilkraft von 700 Ctr. Versuche mit dem vierwädrigen offenen Kohnwagen No. 1710 zu 43 Tonnen Kohn Ladungsfähigkeit. Der Wag wiegt leer 1120 Ctr. Achsen 112 Ctr.										
26. Jan. 1857	Breslau	Berlin	47,5	134,15	233,11	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	11	104 1/2	
28. - -	zurück		47,5	91,11	200,11	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 731 \\ 671 \end{pmatrix}$	11	26	
7. Febr. -	Breslau	Berlin	47,5	128	232	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	2		
11. - -	zurück		47,5	200	319	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 701 \\ 701 \end{pmatrix}$	11		
18. - -	Breslau	Berlin	47,5	197,3	316,3	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	1	204 1/2	
24. - -	zurück		47,5	200	319	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	11	204 1/2	
26. März -	Breslau	Berlin	47,5	199,11	315,11	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	11	204 1/2	
28. - -	zurück		47,5	200	319	$\begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}$	$\begin{pmatrix} 681 \\ 701 \end{pmatrix}$	11	204 1/2	
					390	331,11	171 1/2	1247 1/2	51 1/2	

Dieselben Achsen wurden unter den vierwädrigen bedeckten Güterwagen No. 2138 gebracht, dessen Eigengewicht incl. Achsen 129 1/2 Ctr. ist.

15. April 1857	Breslau	Berlin	47,5	198	328,3	11	681	1 1/2		
18. - -	zurück		47,5	200	329,3	11	681	1		40 1/2
4. Mai -	Breslau	Berlin	47,5	200,1	330,3	11	681	1 1/2		40 1/2
6. - -	zurück		47,5	200	329,3	11	681	1 1/2		40 1/2
9. Juli -	Breslau	Berlin	47,5	198	327,3	11	681	1 1/2		40 1/2
15. - -	zurück		47,5	208	337,3	11	681	1 1/2		40 1/2
					228 5/8	1907,3	11 1/2	1039 1/2	3 1/2	22 1/2

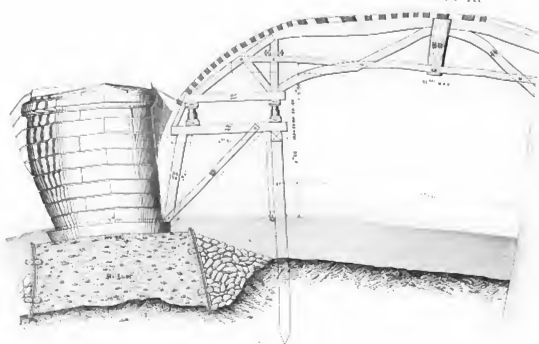
Dieselben Achsen wurden unter den sechswädrigen bedeckten Gepäckwagen No. 238 gebracht, dessen Eigengewicht 223 1/2 Zoll-Ctr. ist.

21. Aug. 1857	Breslau	Frankfurt	236,7	106	329,3	11	681			
5. Septbr. -	zurück		236,7	106	329,3	11	681			
11. - -	Breslau	Frankfurt	236,7	80	313,3	11	681	11		20 1/2
27. - -	zurück		236,7	82	315,3	11	681	11		20 1/2
					246 1/2	1161,3	7 1/2	529 1/2	1 1/2	77

Anmerkung: Bei dem sechswädrigen Wagn No. 238 sind die Tragfedern der Art, dass die Belastung einer End-
achse sich zu der der Mittelachse wie 2:5 verhält, es kommen deshalb 1/5 von Brutto-Gewicht des
Wagens auf je eine Endachse.

Wähler.

Ansicht von oben



Hölzer von Eisenstreck zur Ausrüstung



Ansicht



Durchschnitt



Durchschnitt



Ernst & Korn in Berlin

0
1
2
3
4
5
6
7
8
9
10
11
12

13
14
15
16
17
18
19
20
21
22
23
24
25

26

27
28
29
30
31
32

33
34
35
36
37
38

Zweitertheil architektonische Mittheilungen und Kunst-Nachrichten. **Gusseiserne Röhren mit elastischem Verbindungsmittel, nach dem System von** **M. H. Petit in Paris.**

(Nouvelles Annales de la Construction, Juliheft 1858.)

Der Zweck der Petit'schen Construction geht dahin, den in Röhrenleitungen in Folge der Anwendung von Verbindungsmitteln vorzunehmenden und zugleich vollkommensten Dichtung zu erreichen, als (Caoutchouc) ein vollkommenes Dichtung zu erreichen, als mit Eisen und gelochter Schraube möglichst.

Fig. 1. Durchschnitt nach L.M.

Fig. 2.

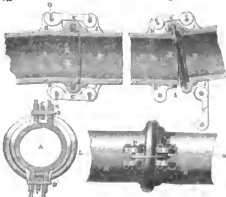


Fig. 3. Durchschnitt nach O.S.

Fig. 4.

*) Vergl. die Dichtung durch Ringe von Guttapercha bei den Röhren der Homburg-Bahntrajekt-Ausstellung bei einem Drucke von 40 Atmosphären. Zeitschrift für Bauwesen, Jahrg. 1857, S. 875.

Bei Röhren, deren Dichtung mit Hilfe der letztgenannten Materialien erfolgt, kann das Blei vom Eisen sich lösen, sowohl längs oder verkürzen, als auch, wenn die Röhrenleitung verengert wird. Petit ertast deshalb das Blei und die Schraube durch einen Ring von vulkanisirtem Caoutchouc, welcher, an unter keinen Umständen entgegen kann (vergl. die nebenstehenden Figuren). Die Röhren werden, die überflüssigen Anschauungs-Ring auf das Rohr A gelegt ist, nachdem der Caoutchouc-Ring C durch die Zapfen D und K an die Rohrstücke A und B befestigt, indem man das Rohr B ansetzt, alsdann lässt man letzteres bis zur richtigen Lage herab, wodurch der Ring C zur Vervollständigung der Verbindung an. — Der Gebrauch des Rohres B als Hebel, um den Ring zu comprimiren, ist eben so einfach als wirksam. Mit 2 bis 4 Handarbeitern lassen sich täglich 500 bis 1000 Meter von 6 bis 0,125 Meter Durchmesser Druck in den Röhren bis auf 10 Atmosphären gebracht, ohne dass sich Undichtigkeiten an den Stößen gezeigt hätten. Mit gewöhnlichen Werkzeugen für heiße Wasser resp. für Dampf die-

nen können.

Ausrüstung von Brückenhögen vermittelst Sand.

Aus den Annales des ponts et chaussées, (1857 Sept et Oct. Art. No. 181) „Déplacement des arches de pont ou moyen du sable; perfectionnement“, par Mr. Beaudeau, ing. en chef des ponts et chaussées.

(Mit Zeichnungen auf Blatt F¹ im Text.)

„Die Anwendung des Sandes bei Ausrüstungen von Brückenhögen kommt fast allgemein in Aufnahme; der häufige Gebrauch dieses Verfahrens macht die Verbesserungen, deren dasselbe fähig sein möchte, von Wichtigkeit.“

Nach diesen einleitenden Worten bezieht sich der Verfasser auf eine früher von ihm in den Annales (1854, 5. Heft) veröffentlichte Note, in welcher er zuerst von Blechcylindern gesprochen hat, deren Anwendung ihm von seinem Freunde de Szilly vorgeschlagen sei. Er habe damals neben den Vortheilen, welche dieselben gewähren können, noch die Nachtheile hervorgehoben, und besonders den, daß der Sand während der längeren Zeitdauer von ungefähr drei Monaten durch die Feuchtigkeit zusammenhalten würde, und dann in

diesem Zustande der Ausrüstung widerstehen möchte; die entstandenen Höhlungen würden unregelmäßig zusammenwachsen und Erschütterungen verursachen, welche den ganzen Vortheil des Systems vernichten würden. Er habe geschlossen, daß man es vorzuziehen sein möchte, den Sand auszuwaschen gleich nachdem er durch die Ausrüstung vorbereitet wäre, und erst dann, wenn das Ausrüsten selbst begänne.

Diese gewis sehr wahrscheinliche Bedenken seien ihm jetzt durch die Erfahrung nicht gerechtfertigt worden. Man habe schon einen ziemlich großen Anzahl von Högen mittelst durch das Wasser ausgewaschenen Sand bei häufig, und in der Regel worden; dennoch sei man immer zum Ziele gelangt. Man habe dabei ein wirksames Mittel angewendet, nämlich von

Zeit zu Zeit leichte Hammerschläge gegen die Cylinder geführt, durch deren Erschütterungen der Sand wieder aufgelockert wird.

Ueber die in Paris gemachten Anwendungen solcher Cylinder mit Sand zum Ausfüllen der Brückenbögen bei der Ausfüllung, Invaliden- und Alma-Brücke giebt der Verfasser folgende Details:

Die Cylinder oder Muffen von Eisenerzblech, 0,001 dick, hatten 0,30 inneren Durchmesser bei 0,00,20 Höhe; jeder von ihnen war auf eine kleinere Platte von 0,00,00 Dicke und 0,00,10 Seite gestellt. Auf der Platte war eine Holzschale von 0,00,10 Dicke und 0,00,10 Durchmesser aufgesetzt, um den Cylinder zu befestigen. Dieser war 0,00,10 Durchmesser wider unten (Grundfläche mit vier Oeffnungen von 0,00,10 Durchmesser versehen, welche durch das Blech, und je zwei einander gegenüber stehend, gebogen waren, jede mit einem einfachen Korkpfropfen geschlossen.

An der Alma-Brücke fing man an, den Bogen auf hölzernen Schwellen zu wölben. Nach der Vollendung erstreckte man diese nach und nach durch die Cylinder voll Sand mit ihrem Zechschür. Man bediente sich dabei einer Keile, mit denen man die obere Schwelle ein wenig löstete, um den nöthigen Spielraum zu gewinnen. Für die richtige Stellung einer Anzahl von Cylindern war man genöthigt, zwischen die Kolben derselben und die Schwellenlagen Holzkelle mit Hammerschlägen einzustreuen, welche manchmal zu ziemlich starken Verschiebungen Anlaß gaben. Während der Zeit des Ausfüllens floß der Sand, welcher seit der Oeffnung durch eine leichte Gypsdecke zwischen dem Oberrheil des Cylinders und dem Kolben geleitet war, im Allgemeinen willig aus.

Dabei habe ich eine in ihrer Art sehr merkwürdige Thatsache beobachtet, welche das, was ich bereits über die Vorzüge der Anwendung des Sandes bei Ausrüstungen angedeutet haben, bestätigt. Es ist die Bildung einer kleinen halbkugelförmigen, ungefähr 0,00,10 hohen Anhäufung des Sandes auf der Platte unter jeder entzogenen Oeffnung. Der schwache Druck dieser Anhäufung an seiner oberen Spitze auf die Ausfüllungs-Oeffnung reichte vollkommen hin, um ungeachtet der außerordentlichen Last, das Ausfüllen des Sandes aufzunehmen, welches wieder anfing, sobald man ganz oder theilweise den kleinen Sandkegel fortnahm. Man würde also eine eben so einfache wie genaue Maassregel für das Ausfüllen haben und folglich auch für das Setzen des Bogens, wenn der Sand in allen Cylindern flüssig wäre; das war aber nicht so. Die Gypsdecke war nicht ausreichend, der Sand erwies sich oft als feucht von durchdringendem Wasser, welches die Steinsetzer und Maurer bei ihrer Arbeit verurtheilte.

Wenn der Sand nicht freiwillig fließen will, so bringt man ihn durch Schlagen gegen den Cylinder in Thätigkeit, und nicht ihn mit einem eisernen klauenförmigen Haken von 0,00,10 Höhe heraus, der einen Theil von einem Spitz, 0,00,10 lang bei 0,00,10 bildet, dessen Ende, spitz zugeschnitten, aufsteigend zum Herausnehmen der Pfropfen dient.

Nach dieser Beschreibung berichtet der Verfasser zunächst die Nachtheile der Anwendung des Sandes in den Blechcylindern. Derselben hätten bis jetzt nicht den oben erwähnten, Anfangs von ihm bestrittenen Nachtheil geübt, wohl aber einen andern mehr hervortretenden, welchen er in einem Artikel des *Journal des Tringueres*, November 1855, 1856, 2. Heft, angedeutet habe. Es sei dies das Unzureichende der zwischen den parallelen Schwellen möglichen Annäherung, oder des Setzens, welches stattfinden kann.

So betrug bei den Bögen der Auszestitz-Brücke die Ent-

fernung der Schwellen 0,00,10; davon geht aber ab die Höhe des Cylinders und der Platte mit 0,00,10, die Stärke der inneren Scheibe mit 0,00,10, die Sandhöhe, welche nicht zu veranlassen werden kann (Dicke des Hakens), mit 0,00,10, zusammen 0,00,10, und es blieben also nur 0,00,10 als mögliche Annäherung der Schwellen.

Die Anwendung von Sandhöhen würde, unter der besten Umständen, die wichtige Möglichkeit gegeben haben, die Bögen sich um 43 Centimeter setzen zu lassen.

Bei der Alma-Brücke hätten sich in den Pfeilerbögen die Bögen und Widerlager bedeutende Senkungen gezeigt, so daß ein Setzen des Bogens von 0,00,10 noch nicht hingereicht hätte, und man die ersten Cylinder durch andere, weniger als 0,00,10 so hohe, habe ersetzen müssen.

Die Beispiele solcher Senkungen bei den Gründungen seien nicht selten, vornehmlich dann, wenn dieselben auf Pfahlwerk ausgeführt sind; das Bestehen des Werkes sei durch nicht ernstlich gefährdet, wie z. B. die Brücke von Bordeaux mit einer Senkung von 0,00,10 immer noch stehen; aber es sei erachtlich, das man derartige Senkungen sehen müsse, um sich die Möglichkeit einer Erreichung zu verschaffen, welche man mit den Cylindern nicht erreichen würde.

Unter den Vortheilen der Cylinder führt der Verfasser vornehmlich die geringe Senkung an, welche bei den Brücken vor Ausfüllung der Invaliden beim Ausfüllen statgefunden haben, so als bei der Brücke Napoleon an Becy, welche früher von mit Stücken ausgerüstet worden sei. Anfangs hätte er dies schon Umstände zugeschrieben, daß alle diese Bögen ganz in dem ment von Vassy ausgeführt seien. Am 20. September 1856 aber habe er eine große und schöne im Bau begriffene Brücke über die Loire in der Eisenbahn von Tours nach Muna besucht. Dieselbe habe 15 Bögen von 24 Meter Oeffnung, mit Korbbögen aus 7 Mittelpunkten. Nach den Angaben des ausführenden Ingenieurs haben die großen Bögen aus Werksteinen, mit hydraulischem Mörtel um Kalk von Tournai aus, ausführend, vom Cement, beim Ausfüllen sich nur sehr schwach, um 8 Millimeter gesenkt, ja sogar drei Bögen, welche unter 8 dings drei Monate auf dem Lebergrüst geblieben waren, hatten um 5 Millimeter. Die Ausrüstung erfolgte mittelst Sand in Blechcylindern.

Diese geringen Senkungen von 5 bis 10 Millimetern haben den Verfasser überrascht. Er ist zu der Ueberzeugung gelangt, daß die Anwendung des Sandes in Blechcylindern doch zu ziehen sei, besonders, da seine mehrerwähnte doch zu ziehen, daß der Sand durch sein mehrmonatliches Verbleiben in den Cylindern seine Beweglichkeit verlieren würde, sich nicht bestätigte.

Bei der Ausnahme der Blechcylinder scheinen ihm freilich einige Verbesserungen möglich und notwendig, und werden als solche folgende angeführt:

Zur Bewehrung des Sandes vor Feuchtigkeit sollte auf der Holzunterlage, welche den Cylinder aufzunehmen bestimmt ist, entweder eine hinreichend starke Lage von Theer oder eine Caoutchoucplatte ausgebreitet werden. Nachdem der Cylinder Sand hinein und stelle den Kolben darauf, auf dessen Unterseite ein etwas überstehende Caoutchoucplatte anzubringen. Wenn die Kolben alle richtig in's Niveau eingestellt sind, Dichtung von Theer und Werg hinzun.

Ebenso sind auch die Verbindungsstellen des Hakens zu sichern: entweder durch Lötung, oder Kitt, oder Theer. Durch diese Mittel wird der Sand gegen alle Feuchtigkeit,

Mittheilungen aus Vereinen.

Verein für Eisenbahnkunde zu Berlin.

Verhandelt Berlin, den 10. November 1857.

Vorstand: Herr H. G. e. n. n.

Schriftführer: Herr H. W. i. e. b. e.

Das Protocol der Sitzung vom 13. October d. J. wird vorgelesen und genehmigt.

Eingegangen war und gelangte zum Vortrag: ein Schreiben des Directoriums der Magdeburg-Cöthener-Halle-Leipziger Eisenbahn-Gesellschaft zu Magdeburg, mit welchem dem Verein das Prospect einer mit Dampf betriebenen, aus Blechtafeln zusammengeschweißten Locomotive, Achse aus der Fabrik von Sharp-Roberts (jetzt Sharp-Horsley & Co.) in Manchester überandt wird.

Herr H. Egells berichtet über den missglückten Versuch, den Great-Eastern (Leviathan) von Siseel zu lassen, welcher am 3. November d. J. stattgefunden hat und bei welchem er als Augenzeuger zugegen gewesen sei. Nachdem Herr Egells zunächst ein Bild von den Maschinen und Vorrichtungen gegeben hatte, welche mit einer Gesamtkraft von 50000 Centnern auf das auf einer von 1 zu 12 geneigten Ebene stehende Schiff wirken sollten, beschreibt derselbe die Vorgänge bei der Arbeit selbst, und erklärt das Mislingen des Unternehmens vorzugsweise aus dem Mangel an gehörig pünktlichem Zusammenwirken der einzelnen Winden, welcher durch das unzuverlässige Signalisiren mittelst Flaggen hervorgerufen sei. Herr Egells erläutert seinen Vortrag durch Handzeichnungen aus der Tafel.

Das 686 Fuß lange Schiff habe mit seiner Längenrichtung von Osten nach Westen gelegen, und zwar auf zwei je 114 Fuß breiten Bettungen, von Holz geschnitten und unten mit schiedelochartigen Schienen belegt, welche auf Rollen, die einen lichten Abstand von 120 Fuß von einander gehabt hätten und mit sogenannten Brückenschienen belegt waren, laufen sollten; über diese Bettungen hinaus habe nach Westen das Hinter-Ende des Schiffes (für der ganzen Schiffslänge frei hervorragt, während nach Osten das Vorder-Ende (für der ganzen Schiffslänge frei gelegen habe. Vor der dem Wasser zugewandten Längsseite des Schiffes habe sich auf beiden Enden und in der Mitte schwere Lichtfahrzeuge auf dem Wasser befanden, von denen die vier in der Mitte des Schiffes befindlichen Handwinden trugen, aus welchen ungefähr 100 Menschen wirkten, um das Schiff in das Wasser zu ziehen. Die am beiden Enden befindlichen Lichtfahrzeuge trugen die Rollen resp. Flaschenzüge, über welche die Ketten nach dem Lande zu gingen, und an welchen auf dem Lande Dampfmaschinen arbeiteten und so ebenfalls das in's Wasser ziehen des Schiffes bewirkten. Auf der Landseite befanden sich hinter jeder der beiden Bettungen eine Winde, oder, richtiger gesagt, Bremsvorrichtung, die den Zweck hatte, das Schiff vor zu raschem Gehen, wenn es einmal in Bewegung, zu bewahren. Diese Bremsvorrichtungen stützten sich gegen das Ende der geneigten Bahnen und waren in ungeheurer starken Zimmerwerk, die mit den Bahnen verbunden war, befestigt. Zwischen diesen Zimmerwerken und den Bettungen auf der geneigten Ebene waren die hydraulischen Pressen angebracht, die mit auf das Fortschleichen des Schiffes wirkten. Die Bremsvorrichtungen waren außerdem noch mit Räderwerken versehen, an denen, um eine rasche Bewegung an beiden Bremsen beim Hin- und Herbewegen zu bewirken, Menschen drehen, und die

durch gewissermaßen ein schnelleres Laufen des Schiffes auf die einen gegen die andere Bahn verhindern sollten. An einem dieser Winden nun war es, und zwar an dem vorderen Ende des Schiffes angebracht, wo 5 Mann beschäftigt wurden, als das Schiff beim Ausdrücken übermannen, ehe noch die Bremsen gehörig angezogen waren. Auf ein von einer der Schiff angebrachten Plattform aus gegebenes und nutzen die Flaggen weiter fortgeplanten Zeichen setzten sich die Dampf- und Handwinden auf dem Lande und Wasser in Thätigkeit, und kurze Zeit nachher entstand, als das Schiff sich in Bewegung setzte, ein großes Geschrei: „Es bewegt sich!“ In demselben Augenblicke wurden die Leute an der einen Bremsvorrichtung fortgeschleudert, das Signal zum Bremsen gegeben, die Winden angehalten. Diese Bremsen wurden angeführt, da das Schiff angeblich feststand, nicht weiter fortbewegte. — Es zeigte sich nun, daß das Schiff vor 6 Fuß und hinten ca. 2 Fuß gerückt war, das Schiff nicht mehr rechtwinklig gegen seine Bahnen stand.

Nachdem man nun die an den Bremsen befindlichen Räderwerke abgenommen, um nur mit den Bremsen zu wirken, sollte ein neuer Versuch gemacht werden, das Schiff zu bewegen. Die auf den Lichtfahrzeugen an den Handwinden beschäftigten Arbeiter vorzuziehen aus Furcht, sie könnten wenn das Schiff zu rasch liefe, in Gefahr kommen, den Dampf, und man verlor auf diese Art einen Theil der Zugkraft. Die auf den Lande befindlichen Dampf- und Handwinden, die die hydraulischen Pressen, wurden in Bewegung gesetzt, es entstand ein starkes Krachen in den Balken der Bettungen, es schied sich eine Windenketten am Vordertheile des Schiffes, — sehr hydraulische Pressen brach das Schiff hatte sich nicht bewegt und war vorläufig auf.

Herr Warner Siemens legte der Gesellschaft Probestücke von den im Laufe des letzten Sommers gelangten Untersuchungen des für die Verbindung von Irland und Amerika in Birkhead hervorgegangenen Kabel zeichnete sich durch besondern sorgfältigen und sauberen Anfertigung aus. Herr Siemens erläuterte die für das Legen dieses Kabels getroffenen Vorkehrungen. Das Mislingen des Unternehmens schrieb derselbe theilweise der unzureichenden Einrichtung der Abwicklungs- und Brems-Vorrichtungen zu, war jedoch der Ansicht, gekürzter Tuche gebrochen sein würde, wie er schon in der Sitzung vom 11. November 1856 als wahrscheinlich aufgeführt, namentlich nachzuweisen, daß das Kabel während des Einnehmens mußte, die dem Gewicht des starkrecht zum Meeresgrunde verhängenden Kabels gleich wäre. Wäre die Kraft, mit rückgehender würde, geringer, so glitte das Kabel auf der durch das Wasser gebildeten schiefer Ebene in die Richtung seiner Ase in die Tiefe, wodurch großer Mehrverbrauch an Kabel mit der Oberfläche des Wassers bilde, sei ganz unabhängig von der Geschwindigkeit des abwickelnden Schiffes und der

Fallgeschwindigkeit des Kabels im Wasser abhänge. Bei constantester Schiffgeschwindigkeit bilde das Kabel bis zum Meeresgrunde eine gerade Linie. Herr Siemens glaubt, die Richtigkeit dieser Theorie bei der Legung des Untersee-Kabels zwischen Afrika und Sardinien, bei welcher er mitwirkte, bestätigt gefunden zu haben.

Dieses Kabel bestand, wie die vorerwähnte Probe zeigte, aus isolirten Leitungen, von denen jede aus vier zusammengeflochtenen Kupferdrähten bestand. Diese vier isolirten Leitungen waren mit gewöhnlichem Haarf und darauf mit 18^{ten} dickem Gummieindrühten umwunden. Die Legung des Kabels begann an dem afrikanischen Küste und endete nach 28 Stunden in der Nähe des Cap Todot. Erst später ward das Kabel dort wieder aufgenommen und bis zum bestimmten Landungsorte, nämlich Cap Spartel, geführt. Ein sardinisches Kriegsschiff von 400 Pferdekraften, neben dem englische Dampfloot von 60 Pferdekraften, welches den Draht enthält, in's Schlepptau.

Trotz des schönen Wetters, welches die Operation begünstigte, wurde dieses Benehme missglückt, da die Bremsen kaum kräftig genug waren, um dem mächtigen Gewichte des Kabels bei den großen Tiefen von 1800 Faden, welche man passiren war, das Gleichgewicht zu halten, und da dem Bremsenmechaniker unumvermeidlich einmahl sehr kritische Momente entstanden, indem die Enden der gebrochenen Drähte den Fortgang des Kabels durch die Bremsen benutzten und das Kabel in Folge dessen eine Spannung erlitt, welche der Tragfähigkeit desselben sehr nahe kam. Herr Siemens beschrieb einen einfachen Apparat, welchen er construirt hat, und welcher bei der Legung dieses Kabels benutzt wurde, durch welchen man in jedem Augenblicke sehen kann, welcher Spannung das Kabel ausgesetzt ist. Derselbe besteht in einer belasteten und mit einer Scale versehenen Rolle, welche zwischen der Bremse und der auf dem Bord des Schiffes angebrachten Gestelle, über welche das Kabel in's Wasser gleitet, auf das Kabel drückt. Aus der Größe der Durchbiegung läßt sich die Größe der Spannung desselben berechnen. Ferner beschrieb Herr Siemens ein vom galvanischen Apparat zur Auffindung eines in großer Tiefe liegenden Kabels. Derselbe beruht darauf, daß durch Berührung der Eisenhülle des Kabels mit dem Ende eines isolirten, vom Schiffe bis zum Meeresgrunde hinreichenden Drahtes die Ablenkung eines eingeschalteten Galvanometers vergrößert wird, so lange die Berührung dauert.

Die Frage, bis zu welcher Meerestiefe die Legung von Untersee-Kabeln noch mit Sicherheit ausführbar sei, beantwortete Herr Siemens dahin, daß bei dem gewöhnlichen Verfahren die im mittelmäßigen Meere überwindende Tiefe von 1800 Faden schon sehr große Gefahr des Verlustes mit sich führe, indem bei derselben schon über die Hälfte der absoluten Festigkeit des Kabels in Anspruch genommen würde, und daß man schwerlich auf diese Weise größere Tiefen wie 12000 Faden überwinden können. Tiefen bis zu 24000 Faden, wie sie zwischen Amerika und Island vorkommen, auf die beschriebene Weise zu legen, wäre ganz unmöglich, da ein frei im Wasser verhängendes Kabel sich höchstens auf 20000 Faden tragen könnte. Es sei jedoch möglich, Tiefen jeder Größe dadurch zu überwinden, daß man den Widerstand des Wassers gegen die gleitende Bewegung des Kabels in der Richtung seiner Axe durch von Zeit zu Zeit am Kabel befestigte Flügel oder Schirme beträchtlich vergrößere. Es würde dann aber stets ein beträchtlicher Mehrverbrauch an Kabel eintreten, da sich die abglenkende Bewegung durch solche Widerstände wohl beträchtlich verlangsamen, aber nicht ganz aufheben ließe.

Herr Kretschmer knüpfte an das von der Direction der Magdeburg-Köthen-Halle-Leipziger Eisenbahn-Gesellschaft eingeleitete Bauwerk einer Locomotiv-Krummacherei einen Vortrag über die Einbrüche in den Bögen eines nach längerem Bahneinsatz in Gebrauch und, über die angemessene Form von deren Aufrechterhaltung. Dieser Vortrag folgte hier nach dem Eingangsgriffe, welches durch die des Herrn Kretschmer:

Leipziger Bahn zur Ansicht eingesandten Bruchstücke der Krummacherei dargestellt ist, daß sich nämlich nach längerem Gebrauch die Einbrüche in den Bögen eines nach längerem Gebrauchsmäßig bei allen derartigen Achsen, bestätigt sich vorfinden, wo die Form der einzelnen Theile der Achse scharfe eckige Abbrüche, ebensoviele an denjenigen Stellen des Abtriebs, wo die runden Hälften von den flachen Kurbelarmen Krummacherei. Diese Erscheinung tritt ebensoviele bei sich, als bei denjenigen der neueren Maschinen aus der Borkener Fabrik hervor, doch dürfte man sich durch die seitens der letzteren Fortschritte über die verhältnismäßig Maschinen mit ihren liegenden Cylindern abschrecken lassen, da dies nur die Folge von Mängeln in der Fabrication der selben sowohl, als auch in der Form, welche man ihnen, diesen Theilen der Krummacherei gegeben hat, zu sein scheint.

Die alten Krummacherei können insofern nicht aufgegeben sein, weil deren Fabrication in eine Zeit fällt, wo die Einrichtungen mangelhaft und unzureichend waren. Die neueren, aus Blech zusammengezeichneten Krummacherei, die neueren, für sich, es mußte aber Fortschritte in der Eisen-Fabrication beim Ausarbeiten die Faser an so vielen Stellen durchschneiden, so daß man gerade an denjenigen Stellen, wo die größte Haltbarkeit erforderlich ist, lediglich auf die Zusammenhalten der neben einander liegenden Fasern ange-



wesen ist. Ganz gut würden die Krummacherei erst dann sein, wenn die unversetzten Eisenfasern in ununterbrochener besser werden sie aber schon ausfallen, wie sie jetzt in dem man die aus parallelen Lamellen zusammengelegten Packete zu großen Massen ausmachend, die nicht bloß, wie bei den früheren Blechpacketen, die Hammerschläge auf die flachen durchgeschmettet werden, sondern auch von hoher Kante her tüchtig durchgeschmettet werden, so einen viel innigeren Zusammenhang der in den Kurbelarmen über einander liegenden Fasern zu erzielen.

Der richtige Herstellung des rohen Schmiedestückes muß jedoch auch eine solche Form der zu fertigenden Achse zur Seite gestellt werden, daß nicht einzelnen Stellen, sondern von den Bögen und den Erschütterungen, denen die Achse beim Gebrauche ausgesetzt ist, hauptsächlich in Anspruch ge-

nommen werden. Dies ist aber unthunlich, bei der seither gebräuchlichen Krummacherei, bei deren Gestaltung es sehr auf die möglichst leichte Herstellungweise durch die Drehbank, die Hebel- und die Stofmaschine gesehen worden ist, damit die Handarbeit so viel als irgend thunlich vermieden wird. Außer dem Fehler, daß die der Achse beim Lauf der Maschine aufgesetzten Biegungen und Zerrungen sich nicht auf die ganze Länge der Achse vertheilen, sondern immer und immer ganz bestimmte Stellen treffen, ist noch der zweifelhafte, daß die zu sehr beachtete Symmetrie der Achse eine so große todte Masse verleiht hat, welche frei und ohne Unterstützung an den die Kurbelzapfen bildenden Hälften hängt und sowohl durch die excentrischen Krummachungen nachtheilig wirkt, als auch ausnehmend bei den durch die Unebenheiten der Bahn herbeigeführten Stößen. Eine unter vollstündigster Berücksichtigung der durch die seitherigen Erfahrungen bekannten Bruchstellen gebildete Form des Achsenkörpers, die möglichst gleichbleibende Stärken in allen Theilen der Achse darbietet und die sorgfältig alle plötzlichen Uebergänge vermeidet, wird den Krummachern ein ungemein großer Dauerhaftigkeit verleiht, als die seitherigen, aus vierseitigen Hölzern und cylindrischen Theilen zusammengesetzten Formen gegeben haben. Die Betrachtung zweier Zeichnungen der Krummachungen, von denen in nachfolgender Skizze Fig. 1 die seitherige Form angedeutet, Fig. 2 aber diejenige Form giebt, nach welcher die für die Stettiner Bahn in Arbeit befindlichen Ersatz-Achsen bearbeitet werden, wird am besten die gestellte Behauptung begründen, daß die seitherige Unhaltbarkeit ein bloßer Formfehler ist, der aus der Bequemlichkeit der Maschinenbauer entsprungen ist.

Fig. 1.

Fig. 2.



Eine Achse der zweiten Form wiegt 100 Pfd. weniger, als eine solche der ersten, und giebt, zufolge angestellter Biegeversuche, unter der Belastung durch die Maschine eben so wenig nach, als die erste.

Endlich ist noch zu berücksichtigen, daß das auf die Achse wirkende Gewicht der Pleuelstangen und der Excentriks ohne Zweifel eben soviel Mittel der Federung auf dieselbe lastet, und wird es auf die Erhaltung der Krummachungen von bedeutendem Einflusse sein, das Gewicht dieser Theile so möglichst zu beschränken. Diesem Umstande ist bisher nicht die erforderliche Aufmerksamkeit geschenkt, und hat sich durch Bearbeitung der genannten Theile, ohne deren Stabilität Eintrag zu thun, eine Gewichtserparnis von 70 Pfd. erzielen lassen, deren Einwirkung bei einer Umdrehungsgeschwindigkeit von 100 Umdrehungen in der Minute ungleich ihren Beitrag zur allmählichen Zerstörung der Krummache leisten mußte.

Schließlich wurden durch übliche Zettel-Abstimmung aufgenommen:

- a. zu einheimischen Mitgliedern des Vereins:
 - 1) Herr Knech, Eisenbahn-Bauingenieur,
 - 2) Herr G. Schwartz, Maurermeister,
 - 3) Herr Möller, Baupolier,
 - 4) Herr A. Storch, Gussstahl-Fabrikant;
- b. zu auswärtigen Mitgliedern:
 - 5) Herr von Arnberg, Geh. Finanz-Director zu Braunschweig,
 - 6) Herr Dr. Scheffler, Bauarch. d. d. Bau.

- 7) Herr Steigenthal, Eisenbahn-Director d. d. Bau.
- 8) Herr Laas, Bau-Director zu Minden,
- 9) Herr Durlach, Bauarch. zu Hannover,
- 10) Herr Kranke, Eisenbahn-Betriebs-Director zu Göttingen.

Verhandelt Berlin, den 8. December 1857.

Vorsitzender: Herr Hagen.

Schriftführer: Herr H. Winke.

Herr Siemens machte die Mittheilung, daß die Leitung des Telegraphenetzes zwischen Cagliari, Malta und Corfu in Folge des sehr ungünstigen Wetters, welches während der letzten Monate zwischen Cagliari und Malta stattfand, vollständig gelitten sei. Da die Sondirungen ergeben hatten, daß auf der von Corfu nach Malta Linie zwischen Malta und Corfu Meerestiefen von 1000 bis 1500 Faden vorkommen, so war beschlossen, diese großen Tiefen zu überbrücken. Da jede dieser Linien über 100 Meilen lang ist, so bilden sie die längsten bisher bestehenden Telephonleitungen. — Die Verzerrung des elektrischen Stromes unter der Flutbedeckung des Drahtes tritt bei diesen langen Linien schon sehr stark auf. Mit gewöhnlichen Morse'schen Induction-Telegraphen nicht über 30 Meilen in der Meile mit Sicherheit telegraphiren.

Herr Siemens gab eine kurze Darstellung seiner Theorien der Flutbedeckung unterirdischer oder unterseeischer Leitungen, und wies namentlich nach, daß die Ladungszeit, und der Länge der Drähte einflüsse. Er wies ferner nach, daß, wenn man die Flutbedeckung des Drahtes mit einem Quadrat, welchem Grade Induction-Telegraphen arbeiten, auf Leitungen schneller functionellen können, wie solche Apparate die mit gleichgetheilten Stößen arbeiten. — Herr Siemens legte ferner eine von ihm und Herrn Halske gemachte Vorlesung der Spann-Isolatoren für oberirdische Leitungen vor, durch welche der bisweilen eintretende Bruch des Drahtes vermieden wird. Diese Isolatoren sind aus zwei Platten suspendierten Drahtes, wodurch in der Nähe des Befestigungspunktes die Elasticitätsgrenze des Drahtes an dieser Stelle überschritten wird. Diese Isolatoren lassen sich vollständig dadurch beseitigen, daß man die Unterlage ganz. Die oscillirnde Curve beginnt dann erst den Befestigungspunkten verbindet durch seine Torsions-Elasticität den Bruch.

Schließlich bemerkte Herr Siemens, daß die Gußeisernen Drahtträger mit Porcellan-Einsätzen von Herrn Halske vom Jahr 1851 angefertigt wurden. Die in eineinmalige Ausfertigung der preussischen Staats-Telegraphen-Vergütung habe nach amerikanischem Vorgange in neuerer Zeit auch herbeigeführt, da seines Wissens in Amerika derselben Isolator erst in neuerer Zeit, und zwar nach hiesigen Vorgänge, in Anwendung gekommen seien.

Da statutenmäßig die Functionen des bisherigen Vorstandes mit dem heutigen Tage ihr Ende erreichen, so wurde eine von den Herren Kraenick, Odebrecht und Barwald

bestehende Commission ernannt, um die Neuwahl des Vorstandes zu leiten. In Folge des Vorschlages dieser Commission wurde der bisherige Vorstand auch für das folgende Geschäftsjahr durch Acclamation bestätigt. Der Vorstand besteht somit aus folgenden Mitgliedern:

Vorsitzender: Herr Hagen, Geheimer Ober-Baurath,

Stellvertreter: Herr Brix, Geheimer Regierungsrath,
Schriftführer: H. Liebe, Professor,
Stellvertreter: Th. Weichardt, Regierungsrath,
Säckelmeister: Ebeling, Baupolier,
Stellvertreter: Raben, Baupolier.

L i t e r a t u r .

Geschichte der bildenden Künste, von Dr. Carl Schnaase, V. Band. Düsseldorf, Verlag von Julius Bredde. 1856. 8. 807 S. Mit 92 Abbildungen.

Selt wir in diesen Blättern seit der Fortgang des Schnaase'schen Buches berichteten, ist durch das Erscheinen der zweiten, größeren Hälfte der fünfte Band abgeschlossen und damit ein bedeutender Schritt zur Vollendung dieses Hauptwerkes unserer Kunsthistorie getan worden. Der nunmehr vorliegende fünfte Band, der zugleich den dritten Band der Kunstgeschichte des Mittelalters bildet, schildert die Entstehung und Ausbildung des gotischen Stiles. In der ersten, bereits besprochenen Hälfte hat der Verfasser den Ursprung und die Entwicklung dieses Stiles in Frankreich und seine schnelle Verbreitung in England dargestellt. Der Rest des umfangreichen Bandes entwirft das vielgestaltige Bild der Baukunst dieser Epoche in Deutschland, und fagt die Charakteristika der Malerei und Plastik in den verschiedenen Ländern hinzu. Der Betrachtung der deutschen Architektur erwachsen grade für diese Epoche besondere Schwierigkeiten, theils weil unsere Kenntnisse hier auf heimischem Boden weit mehr als Einzelne der Erscheinungen dringt, theils weil diese selbst in ihrer außerordentlichen Vielgestaltigkeit den Überblick erschweren und die festen, leitenden Grundrissen miltämer erkennen lassen, denn grade in dieser Zeit tritt uns die zugleich kulturgeschichtlich höchst merkwürdige Wahrnehmung entgegen, daß im architektonischen Schaffen zwei ganz verschiedene Anschauungsweisen und Stylformen neben einander Platz greifen, daß die vom benachbarten nördlichen Frankreich eindringende Gotik auffällig unversöhnt neben der altdeutschen romanischen Bauweise sich Geltung verschafft. Der Verf. beginnt daher mit der Schilderung des deutschen Übergangsstils, und hier vornehmlich gewirkt sich seine scharf geübte synthetisirende Eintheilung des Stoffes. Sie zeigt uns, daß dieselbe geistige Bewegung, welche in den nördlichen Rauschen Frankreichs um diese Zeit den gotischen Styl entstehen ließ, in Deutschland sich als mannigfaltig reiche Umgestaltung, Fortbildung und selbst phantastische Erweiterung der romanischen Bauweise, mit einem Worte als sogenannter Übergangsstyl manifestirte, so daß Deutschland aus eignen Mitten vielleicht niemals den gotischen Styl entwickelt hätte, wenn nicht Frankreich den Impuls gegeben und die wichtigsten Grundzüge der neuen Constructionswelt kreft und bestimmt hingewiesen hätte.

Die deutliche Mannigfaltigkeit des deutschen Übergangsstiles ordnet der Verf. überblicklich in zwei Kapitel, deren erstere die Schulen decorativer Tendenz von den in andern Kapitel dargestellten Schulen strenger, mehr constructiver Richtung schiedet. In den Ersteren, den decorativen Schulen, rechnet der Verf. zunächst die durch eine ausnehmend reiche Ornamentation sich auszeichnenden spätromanischen Bauten der schles-

schen Lande, wie die Michaelskirche zu Hildesheim, die Kirchen zu Hamernaleben, Königsplatz, die golden Pforte zu Freiburg, sodann die in einer phantastischen Ornamentik sich ergiebenden Bauwerke des südlichen Deutschlands und Ostprengens zum ersten Mal, wie der Verf. hervorhebt, das Spiel einer durchgeführten Gewandbahn gleich, die den abstrahirenden constructiven Theilen sehr schlichten Anlage freien Recht die abgewichen worden. Dagegen wird mit größtem Recht die Rheinische Gruppe mit ihren glänzenden Bauwerken als Hauptvertreterin der decorativen Tendenz der Rheinlande einem Reichthum an constructiver Tendenz aufgeführt, das System an neuen Gedanken, die Bauten auf der Gesammthaltung der Emporen, Thürnen und der Zwergengänge notwendigen Stützungen und Widerlagerung der constructiven Details, ja selbst die Haltung des Ganges, die Bildung gewisser Thurnanlagen, die mannigfaltige Ausbildung des Chorgewölbes, die centralisirende Behandlung der Querflügel, wie in St. Martin und St. Apollonia zu Köln, St. Quirin zu Neuss u. A., oft phantastisch bruchlos Einzelformen, welche schließlich in das reiche, den Fächerfenstern, den halbkreisförmigen Bogenformen, diesen Style zuletzt manchmal einen Anklang an maurisch orientalische Bauweise verleiht.

Dem Übergangsstyl der strenger Richtung vertritt im folgenden Kapitel zunächst die westfälische Schule. Wie hier die Gewandbahn zuerst sich mit dem alten Basiliken-Schema verbindet, sodann aber durch die Erkfindung und sinnesweisen Ausbildung der Hallenkirchen ein der deutschen Bauweise besonders zugehöriges System gewonnen wird, ist mit Klarheit und scharf nachgewiesen. Ueberhaupt kann es nicht genug als ein der verdienstlichsten Eigenschaften der Darstellung Schnaase's hervorgehoben werden, daß er mit der ihm eigenbühnlichen Feinheit des Sinnes stets aus der Summe der Zeitbedingungen, des Volkscharakters und der bestimmten äußeren Verhältnisse die Formen des architektonischen Schaffens als notwendiges Gesammtergebnis, als eine natürliche Blüthe des besonderen Bodens am begreifen läßt. So weist er bei der folgenden Gruppe der norddeutschen Bauten die Auswendung des Backsteins und den Einfluß dieses Materials auf die Formbildung überzeugend nach. Einen sehr wichtigen Abmittelbarkeiten Bagatellen liefert die sich anschließende Darstellung der deutschen Cistercienser Bauten, deren Wichtigkeit für die Bauentwicklung des Mittelalters noch nirgend

so umfassend geschiedt wurde. Wir sehen, wie die Strenge und Einfachheit der Ordensregeln **entschiedenen Einfluß** auf die Gesamtanlage und die **künstlerische Haltung** der Bauten äußert; wie namentlich die **Chorbildung** vielfach abweichend von der gewöhnlichen Form sich gestaltet, indem das Motiv des rechteckigen Abschlusses zu **unvergleichlich origineller Erweiterung** Anlaß giebt, wie endlich **der dazwischen liegende Zusammenhang** mit Frankreich die **constructiven Tendenzen** befestigt und von dieser Seite her die **Einführung des spätgotischen Gewölbsystems** begründet. Zu der auf Seite 421 gegebenen Uebersicht der verschiedenen Chorschiffen von Clarenzenerkirchen wären ausserdem als **gewissig** schliessend noch die Goerlitzsche Kilier Lillienfeld, Hildesheim und Neuburg, das westfälische Frödenberg und das schwebische Maulbrunn zu fügen, dessen ehemalige Altapsis **noch mehr** als zweifelhafte sein sollte. Letztere Kirche ist sogar noch vor die 1186 geweihte Kirche von Eberbach als **älteste** derartige Anlage mit geradem Chor und rechteckigen Querarchicapellen zu setzen. Bei Rüggshaussen erklärt sich der gerade Chorschluss vielleicht dadurch, daß, nach Meibom (Chronicon Riddagshaus) dies Kloster von Kampen und Amelnhorz aus dem Jahre 1225 stammt der Verf. wohl mit Recht als auf Langhausbau beruhig an, der vom zweiten Gewölbszuge an eine andere Disposition des Grundrisses und entschiedene gothische Detailformen zeigt, somit also ohne Zweifel auf die Unterbrechung des Baues zu verweisen. Endlich weist der Verf. nach, wie die constructiven und decorativen Elemente des Uebergangsstyls sich weiterhin in Deutschland verbreiteten, und wie diese Richtung überall in **statthalichen Bauten**, namentlich in den **großartigen Domsen** zu Naumburg, Basel und Bamberg sich glänzend manifestirte.

Das siebente Kapitel behandelt den **deutschen frühgothischen Styl**. Bekanntlich tauchen seit dem Beginn des dreizehnten Jahrhunderts an verschiedenen Punkten **verschiedene Spuren französischen Styls** in Deutschland auf, die der Verf. durch die Thätigkeit wandernder Baumeister erklärt. Insbesondere ist in dieser Hinsicht die **alte Naier über die Stübke** zu Wimpfen im Thale, welche „nach einer erst kürzlich aus Paris zurückgekehrten Architekten in französischer, d. h. gothischen Style (opere françoise) aufgeführt wurde“, eine Nachricht, die durch die Formen der noch heute vorhandenen Kirche bestätigt erhält. Wir erkennen daran zugleich deutlich, Abtammung, sondern auch des fremdartigen Characters der neuen Bauweise vollkommen bewahrt war. **Bestätigt** wird dies Verhältnis durch die frühesten gothischen Bauwerke Deutschlands, in welchen die frühesten gothischen Bauwerke Deutschlands zu gewissen französischen Baues stehen. Der Verf. weist dies in beherzigender Analyse an den einzelnen Denkmalen nach. Das früheste unter ihnen ist bekanntlich der Chor des Domes zu Magdeburg, nach dem Brande von 1207 ausgeführt und im Jahre 1244 vollendet. Während hier, wie bei den übrigen frühgothischen Gebäuden Deutschlands, die decorativen Formen noch vorwiegend romanische sind, zeigt die Anlage des Umganges mit völlig ausgebildetem Capellensystem das so wie das System der Construction den französischen Einfluß, für welchen der Verf. in dem im Jahre 1212 eingeweihten Chor der Kathedrale zu Soissons das Vorbild nachweist. Noch bestimmet unter macht sich die **Begegnung** von Daniel Ramé herrgegebene Veranschaulichung zwischen dem Dom zu Limburg an der Lahn und der Kathedrale zu Noyon gegen über, wie besonders aus der Anlage vollständiger Emporen über den Seiten-Schiffen und eines ausgebildeten Triforiums

über den Emporen hervorragt, während zugleich die **Kirche der** hältlosen und der Detailbildung die Limburger heimeischen romanischen Tradition treu bleibt. Zu **selbst** nimmt man jedoch in den Rheinlanden an dem von 1227 ausgeführten Dekanon von S. Gercon zu Köln **selbst** struetiven Elemente des französischen Styls in freiständiger Verwendung auf, obgleich auch hier für d. **selbst** Behandlung der deutsche Uebergangstyl maßgebend. Erst mit der 1227 begonnene Lohrauerkirche zu Trarbach das gothische System in Deutschland mit voller Konsequenz in's Leben. Der gegliederte Blindfries, das **selbst** Lanwerk, die maasswerkgetheilten Fenster, die schlankenden Verhältnisse bezogen die Klarheit und Folgerichtigkeit mit welcher der Baumeister hier den neuen Styl anwandte. Die von F. Mertens herrührende Analogie der **selbst** eigenthümlichen Hanwerks mit S. Yved in Braine erhält die ausführliche, mit Grundrissen erläuterte Schnaase's ihre gebührende Einschränkung, da in der **selbst** die Anwendung der dortigen Chorschiffenform auf eine **selbst** große Freiheit und Selbstständigkeit des Meisters **selbst** die Verk. geht sogar noch weiter, indem es **selbst** Frankreichs zuerst schienen, in Deutschland **selbst** häufig auftretenden Chorschiffen von S. Yved mit **selbst** scheinlichkeit als eine mehr deutsche als französische **selbst** nachzuweisen sucht. Nach selbstständiger und nicht **selbst** dem der Entwicklung, indem hier, wie es scheint, **selbst** Male die für Deutschland so folgerichtige Gestalt **selbst** kirche sich in den Formen der neuen Bauweise **selbst** Auch dies Banwerk schildert der Verf. mit der ihm **selbst** feinsinnigen Kritik und weist im Einzelnen nach, **selbst** die Richtung auf eine schlichtere Behandlung aller **selbst** geben war, welche weniger durch Mannigfaltigkeit und **selbst** geistlichkeit, richtige und harmonische Verhältnisse **selbst** math der Details zu wirken suchte. Der Einfluss **selbst** dieser Ba unmittelbar auf eine große Anzahl **selbst** westfälischen Bauten ausbleibt, beweist, wie sehr der **selbst** Sinn durch diese Auffassungswende der Gothik sich **selbst** chen folgte.

Nachdem der Verf. sodann die beiden großen **selbst** Bauten des Oberrheins, die Münster zu Straßburg und **selbst** burg, ausführlich gewürdigt hat, wendet er sich zur **selbst** und Freung des Kölner Domes, dessen Baugeschichte und **selbst** trische Betrachtung in einer der Bedeutung des Gegenstandes **selbst** entsprechenden Gründlichkeit durchgeführt wird. Bekanntlich **selbst** wurde der Dom von 1248 bis 1290 im Chorbau vollendet, **selbst** doch in einer Klarheit und Consequenz der Entwicklung, **selbst** die von keinem Bau bis dahin erreicht worden war. **selbst** dem Ergebnisse neuerer Forschung war Gerhard von **selbst** erste Dombaumeister, welchem seit 1296 Meister Arnold folgte. **selbst** Bis 1330 war der Sohn der Letzteren, Meister Johannes, **selbst** Werke vorgezogen, dem man gewöhnlich den Plan des **selbst** hause zurechnet. Einstweilen wird es noch eine **selbst** Mollen müssen, ob nicht vielmehr Meister Gerhard den **selbst** Ba in seiner großartigen Vollendung entworfen hat. **selbst** ders das Verhältnis der Kreuzarme einzeln zum Chorbau **selbst** dererseits zum Langhausbau will uns fast mehr für die **selbst** liebt die ganze Planen sprechen. Der Kölner Dom **selbst** war die dritte Kirche in Deutschland, bei welcher die **selbst**

entwickelte französische Ausbildung des Chores stattfand, vergleicht man diese drei Dächer, den Dom zu Magdeburg, die Aletkirche zu Mariental in Nassau und den Kölner Dom mit einander, so erkennt man die drei Hauptstadien der Entwicklung dieses Stils in Deutschland. Bei den folgenden von **Kölner** Bauhütte ausgehenden Bauwerken, besonders der **St. Simeon** Kirche zu Altenberg, der Minoritenkirche zu Köln und der **St. Marien** Kirche zu Xanten, tritt in mannigfachen Modifikationen die Vereinfachung der dort herrschenden Principien auf.

Von nun an breicht sich der neue Stil, dessen unabhäugbare Grundlage offenbar in der allgemeinen Aneknennung gefunden hatten, in immer weiteren Kreisen Bahn, läßt aber auch die individuelle Mannigfaltigkeit der Richtungen hervortreten. Die Aufkündigung der westfälischen und altdeutschen Verläufe für die **neue** Zeit läßt sich an entzückenden erkennen. In Westfalen greift ausschließlich die dort eisensteinische Form der **alten** Kirchen Plank, die im Dom zu Münster aus sich selbst bedeutende Leistungen hervorbringt, welcher noch etwa das Langhaus der Marienkirche zu Osnabrück anzureichen gewesen wäre.

In den sächsischen Ländern sprechen Bauwerke, wie die Klosterkirche an Porta, der Westchor des Doms zu Naumburg, die ästhetischen Theile des Meißner Doms und vor allen das Langhaus des Doms zu Halle, ebenfalls ein Vereinfachen des Stiles an, die durch eine gewisse Reduktion der Grundformen, namentlich durch Fortlassung des reichen Capellenkranzes, die neue Bauweise dem ästhetischen Gedanken assimilierte. Etwas Ähnliches findet an den Kirchen der um diese Zeit aufkommenden und sich schnell verbreitenden Bettelorden statt, die ihren praktischen Bedürfnissen entsprechend das Langhaus hallenartig ausbilden und den Chor noch mehr vereinfachen, so daß er meist ohne Kreuzschiff in einschiffiger Langgestreckter Anlage dem Langhaus sich anfügt. Ebenso wird auch die Ausbildung des Äußeren auf ein bescheidenes Maas zurückgeführt und selbst auf einen massiven Turmbau verzichtet, statt dessen ein kleiner Dachreiter den Bedürfnis hinreichend genügt. Beispiele dieser Richtung sind die Prediger- und die Bartholomäuskirche zu Erfurt, die Dominikaner- und Franziskanerkirche zu Eßlingen, die 1273 begonnene Dominikanerkirche zu Regensburg u. A. Wie wenig man dagegen im südlichen Deutschland bis jetzt sieht, gewagt rigte, dem gotischen Style sich hinzugeben, beweist eben der Umstand, daß a. B. in Schwaben und Bayern die neue Bauweise einstweilen fast ausschließlich nur von den genannten Mönchsorden gepflegt wurde; Ausnahmen bilden jedoch die im 1230 begonnene alte Pfarrkirche zu Regensburg, welcher seit 1275 der großartige Neubau des Domes daselbst ausging, besonders aber der glänzende, um 1270 angefangene Langhausbau von S. Lorenz in Nürnberg, dessen Fassade als eine der prächtigsten in Deutschland in ansehnlicher Weise das große Rad der französischen Kathedrale als Hauptmotiv aufnimmt. In den österreichischen Ländern scheint, so weit bis jetzt unsere Kunde reicht, der früh-gotische Stil keine irgend erhebliche Leistung aufzuweisen zu können. Man hielt dort mit besonderer Vorliebe bis tief in's dreizehnte Jahrhundert an dem brillanten deutschen Übergangsstil fest, und erst die spätere decorative Entwicklung des gotischen Stils schenkt hier glänzende Vertiefung gefunden zu haben.

Den Schlupfunkt dieser reichhaltigen Umhülle bildet die Schilderung der gotischen Werke des deutschen Backsteinbaues. Auch hier wies der Verf. in eindringender Weise die Bedingungen des Materials in ihren Einfluß auf die Gestaltung der baulichen Formen in's Licht und weist sodann nach, wie das große Gebot ebenfalls, nach Maßgabe seines besonderen

Materials, in zwei Hauptformen die gotische Architektur aufnimmt und auszubilden sucht. Einestheils ist es die reiche Grundriss-Anlage und das complicirte Strebe-System des französischen Kathedrale-Stiles, andererseits die schlichtere Auffassung der deutschen Hallenkirche, die hier auf demselben Boden die neben einander Bestand gewinnen. In Hallen Kirchen daselbst die Hallenform vorziehen, während einige nördliche Kathedrale-Schemata an Lübeck (seit 1276) das französische das Ziegelsaun entsprechend, demgemäß, aus den Anforderungen von andern Kirchen am deutschen Oststrand, besonders in Mecklenburg, nachmah darin folgen. In den Brandenburger Chorin interessantesten Leistungen eines aus südlichen Kirchen Stiles, in Pommern bürgert sich an südlichen Kirchen Stils, in Stralsund, S. Jacob, ein südliches Kirchen Stils, wie zu Colbatz und Cammin, die wieder gegliederte Anlage festgehalten wird. In Breslau endlich gedortigen Kreuzkirche und der Schloßkapelle zu Ratibor, seine Vertiefung.

Damit schließt die Betrachtung der ersten Epoche der gotischen Architektur in Deutschland. In dem ersten individuellen Auffassungen so überaus reiche und dem den englischen Schulen überlegen deutsche Architektur an sich, welche die überreichliche Richtung war es vornehmlich, daß der hochverehrte Verf. in so dankbarer Anerkennung seine Aufgabe gelöst hat. Ihn verdankt unsere Wissenschaft der vollständigen und erschöpfende Entwicklungsgeschichte der früh-gotischen Stiles. Allerdings verleiht er in seiner Würdigung der materiellen Erfordernisse, der Construction und der künstlerischen Ausführung verbindet er eine tief Kenntnis jener Zeit, die ebensoviele aus einem gründlichen Studium der gesamten mittelalterlichen Cultur, wie aus einem tiefen und feinen ist. Nur so war es möglich, eine lebendige, nach eigenen Kunst-epochen die Entwicklungsgeschichte jener merkwürdigen Verstand wie das einstige Gefühl stets vergesslich unterhalten werden. Die letzten folgenden Kapitel, welche der Malerei in ihren verschiedenen Zweigen und an Gehalt und Bedeutung dieser Epoche gewidmet sind, und an Gehalt und Bedeutung des vorangegangenen keineswegs nachstehen, müssen wir im Hinblick auf die speziell Tendenz dieser Zeitschrift und die daher gebotene räumliche Beschränkung übergehen. Es genügt derselben Tiefe des Geistes, derselben Feinheit der Empfindung, und die reichen Reize und Bedingungen, welche dieselben im Verhältnis zu der herrschenden Kunst, der Architektur zeigen, geschildert ist.

Obwohl das Schwanke'sche Werk vermögen des Verf. eine seiner Ideen, des Reichtums der Anschauungen und der erschöpfenden Gründlichkeit seiner Darstellung auf einem Höhe

steht, daß es den Archäologen vorzuziehen ist, ein gewisses Gebiet klar darzulegen, wozu auch durch eine abschließende und die geistvolle Entfaltung des Catherinchen'schen Balzen anweist, so müssen wir doch wiederholt hervorheben, daß es nicht weniger als ein ausschließlich archaisches Werk ist, wenn man die den Architekten nicht dringend empfohlenen, sondern vielmehr nicht dringend empfohlenen Abschnitten, die in den umfangreichen Gängen einen selbständigen Theil ausmachen, in keiner Darstellung aber wird der Architekt durch so sichere und kundige Führung in Reiche der mittelalterlichen Kunst orientirt wie in dieser. Was für seine Studien an bildlichem Material die besten Quellen sind, ist unsicherer Auswahl die charakteristischen Typen in trefflicher Ausführung Holzsteinen den Text begleitet, wird leicht aus den bekannten Kupferplatten der Anschauung zugänglich zu machen sein. Referent hält, wo es auf Forschung und wissenschaftliche Begründung ankommt, keineswegs an den Bewunderern irgend eines Stils).

„Zu den zugleich häufigsten als Antwort auf alle Bemerkungen des Herrn L. Leide, der auf S. 491 den vorigen Jahrgang dieses Zeitschrifts für Geographie seiner Besprechung der Materialistischen Bauwerke der Zeitgenossen von V. Stas mit dem Herrn A. Reich anknüpft, in Schutz des alten Styls rechnet, in welchem ich, wie er „überdauern“ des gebildeten Mangel an Wissenschaft, sondern eine Fülle derselben (1), nicht den Schutz des Herrn Leide, so wohlgerichtet er sein mag, erlaube ich Anstehen Wirkens allein zu übernehmen pflege. Ich verkenne nicht, daß die Schätze mit auf's Wert glauben darf, daß ich gegen den unangenehmen Schaden selbst gewahrt haben würde, wenn ich dies für nöthig gehalten

noch glaubt er, daß aus einer Gemüthsvo^{ll}ke^{it} best für eine
bestimmte Bauelemente der modernen Architektur-Entwicklung
das wahre Element der Förderung zugeführt werd^en
am wenigsten möchte er, so hoch ihm in manchen
die mittelalterliche Architektur steht, sie gerade als
eigenwilliges und stiefmütterchen Wesen als Vorbild
hinstellen. Aber gerade um nicht auf die Irr-
Diktatanten zu geraten, um das Nothwendige
in den geschichtlichen Erscheinungen zu erkennen,
gründliches Studium noth. Während die Antike sich
längere Zeit einer tüchtigen wissenschaftlichen Behandl^{ung}
freut, hat die mittelalterliche Kunst bisher ertheil^{te}
ähnliches Recht erfahren, da schon die große Lektüre
den Denkenden als zu unvollständigkeit verdammt,
so höher haben wir daher die Kunst zu schätzen, welche uns
Entwicklung der wichtigsten Epochen des Mittelalters
so meisterhafte Darstellung vermittelt hat.

Berichtigung von Druckfehlern.

Jahrgang VIII, Seite 417,	Zeile 7	v. u. ist im Jensei, statt in der Welt, in der Welt
- 419,	- 24	v. u. - - - - - gelangt, gelangt
- dengl.,	- 24	v. u. - - - - - dirge, dirge
- 510,	- 5	v. u. - - - - - nitgenüßten, stytgenüßen
- dengl.,	- 17	v. u. - - - - - jeist, jeist
- 511,	- 48	v. u. - - - - - anseherend, anseherend
- 512,	- 49	v. u. - - - - - Hoßartigen, Stöfartigen
- 517,	- 12	v. u. 33 v. u. - - - durch Belohnung, durch Belohnung.

Inhalt des achten Jahrgangs.

I. Amtliche Bekanntmachungen.

A. Verfügungen allgemeineren Inhalts.		Page
Ministerial-Erlass vom 16. September 1857, betreffend den Transport untheilbarer schwerer Lasten über die Brücken und Fährn in den Chanceneuigen	1	
Circular-Verfügung vom 21. Februar 1858, die Revision baulicher Einrichtungen und Reparaturen in Königl. Dienstwohnungen Seiner der Baubeamten betreffend	368	
Circular-Verfügung vom 19. April 1858, die Aufstellung von Baumaterialien-Verzeichnissen in den einzelnen Bau-Abtheilungen betreffend	369	
Circular-Verfügung vom 28. Mai 1858, das Verfahren bei Entnahme von Chaux-, Bran- und Cesterhaltungs-Materialien betreffend	541	
Circular-Verfügung vom 30. August 1858, die Aufstellung von Nachrichten der vorhandenen wichtigeren Bausteine oder Neuentwürfe Bauteile des 13. bis 16. Jahrhunderts betreffend	542	
B. Verfügungen, die Baubeamten betreffend.		Page
Ministerial-Erlass vom 23. September 1857, die Personal-Nachweisungen der Königl. Baubeamten, der Baumeister und Bauführer betreffend	3	283
Verzeichniß der im Staatsdienste angestellten Baubeamten		3, 126, 371 und 543
Personal-Veränderungen bei den Baubeamten		3
C. Verfügungen, die Baumeister, Bauführer und Candidaten des Bauwesens betreffend.		Page
Ministerial-Erlass vom 23. September 1857, die Personal-Nachweisungen der Königl. Baubeamten, der Baumeister und Bauführer betreffend	3	281
Allerhöchster Erlass vom 9. Januar 1858, betreffend das neue Feldmesser-Reglement		

II. Bauwissenschaftliche Mittheilungen.

A. Landbau.		Seite
Grenz-Zell-Anst.-Gebäude in Ober-Schweibach auf der Hirschberg-Reichsberger Kreuzung, von Herrn Baumeister H. Wolff in Hirschberg	1 u. 2	5
Das neue städtische Gefälschen in München, von Herrn Arnold Zentgraf, schweizerischem Ingenieur in München	3 bis 10	7
Luftcirculation-Vorrichtung zur Verhütung des Hauswurms, mitgetheilt von Herrn Baumeister O. Weisbach in Friedberg	D (L.T.)	91
Romanischer Wandstein, mitgetheilt von Herrn Baumeister Prof. Mangier in Berlin	—	93
Das Wannen-Rudel aus der Bad-Oeynhaus bei Rehm, von Herrn Geh. Ober-Baurath Buxar in Berlin	19 bis 24	120
Die Wagen-Reparatur-Werkstatt auf dem Bahnhof zu Potsdam, mitgetheilt von Herrn Baumeister Bollmann	25 bis 28 u. 67 (im Text)	137
Der Schweine-Schlachthof Chaux Landon in Paris, mitgetheilt von den Herren Architekten A. Baumann und C. Dammier	37	255
Russische Stuben-Ofen, mitgetheilt von Herrn Baumeister Prof. Mangier in Berlin	O. P. Q (im Text)	259
Zur Verhütung des Schwammes in Gebäuden durch Luftbewegung, von Herrn Baumeister J. Götter in Berlin	—	295
Wohngebäude aus der Victoria-Strasse in Berlin, von Herrn Baumeister F. Hitzig in Berlin	38 bis 41 und 56 bis 59	371
Ueber den Bau neuer evangelischer Kirchen in England, mit besonderer Rücksicht auf den Kirchenbau neuerer Länder, von Herrn Geh. Ober-Baurath Wöhler in Berlin	42 bis 45	373
Der Central-Bahnhof in Birmingham, mitgetheilt von Herrn Regierungs- und Baurath Maltberg in Berlin	50 u. 51	457

50ster Baubericht über den Ausbau des
von dem Dombaumeister Herrn Gels
Bauwerk Zwirner in Köln.
11ster Baubericht über den Ausbau des
von Demselben

Domus zu Köln,
Regierungs- und
Domus zu Köln,

G. Mittheilungen aus Vereinen.

Architekten-Verein zu Berlin.

Neu aufgenommene Mitglieder 1856.

Vorträge 1857

Ausgewählte Mittheilungen aus gehaltenen Vorträgen

Inhalt des achten Jahrgangs.

Pag.

485

637

Schleifstein am 11. März 1857	2905
Ein Aufgeben aus der Zeit am 13. März 1857, mit	2918
Zeichnungen auf Blatt 2-10	2918
Verein für Elektrotechnik zu Berlin.	
Verhandlung in der Versammlung vom 10. März 1857	307
„ „ „ „ 14. April 1857	329
„ „ „ „ 14. Mai 1857	331
„ „ „ „ 18. September 1857	335
„ „ „ „ 12. Oktober 1857	336
„ „ „ „ 10. November 1857	337
„ „ „ „ 8. Dezember 1857	337

III. Literatur.

Geschichte der bildenden Künste, von
V. Bied. Düsseldorf, Verlag von
8. 807 S. Mit 92 Abbildungen

Dr. Carl Schwanitz,
Jul. Boddens 1856.

Pag.

665

Verzeichniß neu erschienener oder neu angelegter bawissenschaftlicher Werke des In- und Auslandes. (Fortsetzung.)

Pag.

119 u. 353

Berichtigungen

485 u. 671





UNIVERSITY OF CALIFORNIA LIBRARY
BERKELEY

Return to desk from which borrowed.
This book is DUE on the last date stamped below.

JUL - 6 1950
JUL - 6 1950

L.D. 21-100m 7.52 (A5528a16) 470

YH O : 241

4523

NAB

ZP

18

UNIVERSITY OF CALIFORNIA LIBRARY

